

This Page Is Inserted by IFW Operations
and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

**As rescanning documents *will not* correct images,
please do not report the images to the
Image Problem Mailbox.**

W0180



JP2000228397

Biblio

Page 1

esp@cenet

METHOD AND APPARATUS FOR DISCRIMINATING ETCHING END POINT AND METHOD OF ETCHING INSULATING FILM

Patent Number: JP2000228397

Publication date: 2000-08-15

Inventor(s): USUI TAKETO; YOSHIOKA TAKESHI; IKUHARA SHIYOUJI; NISHIHATA KOJI; TAKAHASHI NUSHITO; KAJI TETSUNORI; NAKAMOTO SHIGERU

Applicant(s):: HITACHI LTD; HITACHI TECHNO ENG CO LTD

Requested Patent: ☐ JP2000228397 (JP00228397)

Application Number: JP19990107271 19990414

Priority Number (s):

IPC Classification: H01L21/3065 ; C23F4/00

EC Classification:

Equivalents:

Abstract

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a method and apparatus for discriminating an etching end, which can perform an etching end discrimination for a semiconductor wafer stably, even if the semiconductor wafer has a low effective aperture rate.

SOLUTION: A method of determining etching end for dry etching comprises the steps of reducing noises contained in an input signal waveform using a first digital filter 18; calculating differential coefficients (first-order or second-order) of the signal waveform by a differentiating process performed by a differential coefficient calculation circuit 19; calculating a smoothed differential coefficient value by reducing, using a second digital filter 20, noise components of time-series differential coefficients calculated in the previous step; and discriminating an etching end by causing a discrimination means 22 to compare this smoothed differential coefficient value with a preset value.

Data supplied from the esp@cenet database - 12

W0180

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号
特開2000-228397
(P2000-228397A)

(43) 公開日 平成12年8月15日 (2000.8.15)

(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	F I	テーマコード (参考)
H 0 1 L 21/3065		H 0 1 L 21/302	E 4 K 0 5 7
C 2 3 F 4/00		C 2 3 F 4/00	F 5 F 0 0 4

審査請求 有 請求項の数16 OL (全 26 頁)

(21) 出願番号	特願平11-107271	(71) 出願人	000005108 株式会社日立製作所 東京都千代田区神田駿河台四丁目6番地
(22) 出願日	平成11年4月14日 (1999.4.14)	(71) 出願人	000233077 日立テクノエンジニアリング株式会社 東京都足立区中川四丁目13番17号
(31) 優先権主張番号	特願平10-341369	(72) 発明者	白井 建人 茨城県土浦市神立町502番地 株式会社日立製作所機械研究所内
(32) 優先日	平成10年12月1日 (1998.12.1)	(74) 代理人	100074631 弁理士 高田 幸彦 (外1名)
(33) 優先権主張国	日本 (J P)		

最終頁に続く

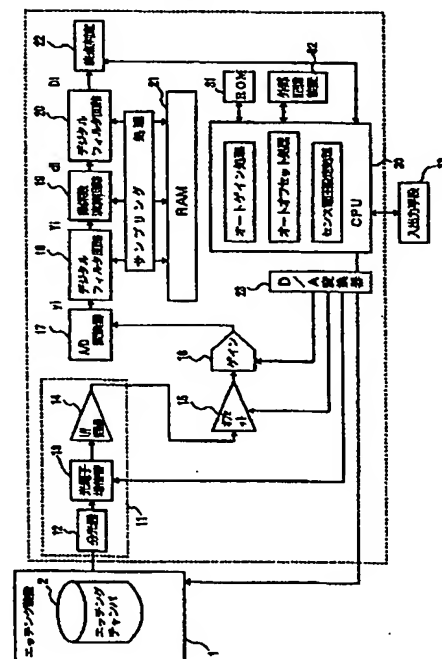
(54) 【発明の名称】 エッチング終点判定方法及びエッチング終点判定装置及びそれを用いた絶縁膜のエッチング方法

(57) 【要約】

【課題】 低開口率の半導体ウェハであっても、半導体ウェハのエッチング終点を安定に検出できるエッチング終点判定方法及び装置を提供する。

【解決手段】 ドライエッチングのエッチング終点判定方法において、入力信号波形を第1デジタルフィルタ18によりノイズを低減するステップと、演算回路19による微分処理により信号波形の微係数(1次または2次)を求めるステップと、前のステップで求めた時系列微係数波形のノイズ成分を第2デジタルフィルタ20により低減して平滑化微係数値を求めるステップと、該平滑化微係数値と予め設定された値とを判別手段22により比較しエッチングの終点を判定するステップとを含むエッチング終点判定方法。

図 1



【特許請求の範囲】

【請求項1】ドライエッチングのエッチング終点判定方法において、入力信号波形を第1デジタルフィルタによりノイズを低減するステップと、微分処理により信号波形の微係数（1次または2次）を求めるステップと、前のステップで求めた時系列微係数波形のノイズ成分を第2デジタルフィルタにより低減して平滑化微係数値を求めるステップと、該平滑化微係数値と予め設定された値とを判別手段により比較しエッチングの終点を判定するステップとを含むエッチング終点判定方法。

【請求項2】発光分光法を用いたドライエッチングのエッチング終点判定方法において、AD変換手段により特定波長の発光強度の時系列データを得るステップと、第1のデジタルフィルタリング手段により該時系列データを平滑化処理して平滑化時系列データを求めるステップと、該平滑化時系列データを微分演算手段により微分して微係数の時系列データを求めるステップと、該微係数の時系列データを第2のデジタルフィルタリング手段により平滑化処理して平滑化微係数値を求めるステップと、該平滑化微係数値と予め設定された値とを判別手段により比較しエッチングの終点を判定するステップとを含むエッチング終点判定方法。

【請求項3】請求項1または2記載のエッチング終点判定方法において、入力信号波形を低ゲイン動作にてAD変換し信号電圧の大まかな絶対値を求めるステップと、AD変換器の差動増幅回路への入力電圧をDA変換器の分解能を考慮して求めるステップと、前のステップで求めたAD変換器への入力電圧 V_0 をDA変換器より出力するステップと、入力信号の差動波形を高ゲイン動作にてAD変換し、差動信号電圧 V_1 を高精度に求めるステップと、前の2つのステップで求めた電圧値を合成するステップとを含むエッチング終点判定方法。

【請求項4】請求項3に記載のエッチング終点判定方法において、差動回路へのオフセット値はDA変換器の分解能より1ビット切捨て、設定するエッチング終点判定方法。

【請求項5】請求項1または2に記載のエッチング終点判定方法において、エッチング処理の異常を検出するステップと、この異常検出時に前記平滑化時系列データと前記微係数の時系列データと前記平滑化微係数時系列データとをそれぞれ修正するステップを含むエッチング終点判定方法。

【請求項6】請求項5に記載のエッチング終点判定方法において、生信号レベルの変化量が設定値を超えた場合、微分値平滑化信号の終点判定処理を中断し、微分値平滑化信号の表示処理を中断し、表示画面に異常を表示し、生信号レベルの変化量が設定値以下であれば、最初のステップの平滑化信号時系列を過去に2ステップ下がり現時点の値を代入し、さらに、微分値信号と微分値平滑化信号に対し、微分処理の次数ステップ過去に下がり

現時点の値を代入するステップを含むエッチング終点判定方法。

【請求項7】発光強度の微係数の時系列データによりエッチングの終点を判定するエッチング終点判定方法において、前記微係数の時系列データの変遷を表示手段に表示し、異常検出時に前記微係数の時系列データの表示上に異常を示す表示を加えるステップを含むエッチング終点判定方法。

【請求項8】発光分光法を用いたドライエッチングの終点判定装置において、特定波長の発光強度の時系列データを得るAD変換手段と、該時系列データを平滑化処理する第1のデジタルフィルタリング手段と、該平滑化時系列データの微係数を求める微分演算手段と、更に、算出された微係数の時系列データを平滑化処理する第2のデジタルフィルタリング手段と、該平滑化微係数値と予め設定された値とを比較し、エッチングの終点を判定する判別手段を備えたことを特徴とするエッチング終点判定装置。

【請求項9】請求項8記載のエッチング終点判定装置において、エッチング処理の異常を検出する手段と、この異常検出時に前記平滑化時系列データと前記微係数の時系列データと前記平滑化微係数時系列データとをそれぞれ修正する、第1デジタルフィルタリング補正手段と、前記微分演算補正手段と、第2デジタルフィルタリング補正手段とを備えたことを特徴とするエッチング終点判定装置。

【請求項10】発光強度の微係数の時系列データによりエッチングの終点を判定するエッチング終点判定装置において、前記微係数の時系列データの変遷を示す表示手段と、異常検出時に前記微係数の時系列データ表示上に異常を示す表示手段を備えたことを特徴とするエッチング終点判定装置。

【請求項11】請求項8記載のエッチング終点判定装置において、プラズマ放電によるエッチング中に生じる発光の特定波長の強度を出力する光電子増倍管と、該光電子増倍管から出力された電流値を電圧値に変換するIV変換器と、IV変換器からの出力電圧を加工するためのオフセットおよびゲインと、IV変換器の出力とゲインからの出力をデジタイズするAD変換器と、AD変換器でデジタイズされたデータから光電子増倍管の出力を目標出力とするためのセンス電圧値を求めるセンス調整手段と、光電子増倍管の暗電流を求める暗電流算出手段と、求めたセンス電圧値がオーバーフローした場合、通常は固定値として使用するゲインを変化させるゲイン補正手段と、求めたセンス電圧値、オフセット値、ゲイン値をアナログ変換しそれぞれ設定するDA変換器を備えたことを特徴とするエッチング終点判定装置。

【請求項12】シリコン酸化膜や低誘電率材料からなるlow-k膜を含む絶縁膜のエッチング方法において、請求項1ないし7記載のエッチング終点判定方法により

エッチングの終点を判定することを特徴とする絶縁膜のエッチング方法。

【請求項13】半導体デバイスの絶縁膜のダマシプロセスによるエッチング方法において、請求項1ないし7記載のエッチング終点判定方法によりエッチングの終点を判定することを特徴とする絶縁膜のエッチング方法。

【請求項14】半導体デバイスの絶縁膜のセルフアラインプロセスによるエッチング方法において、請求項1ないし7記載のエッチング終点判定方法によりエッチングの終点を判定することを特徴とする絶縁膜のエッチング方法。

【請求項15】請求項13に記載のエッチング方法において、前記ダマシプロセスのストッパー層までの時間を計測してエッチング速度を求めることを特徴とする絶縁膜のエッチング方法。

【請求項16】請求項14に記載のエッチング方法において、セルフアラインコンタクトプロセスのゲート上の絶縁膜までのエッチング時間を計測してエッチング速度を求めることを特徴とする絶縁膜のエッチング方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明はエッチング終点判定方法及び装置及びそれを用いたエッチング方法に係り、特にプラズマ放電を用いたエッチング処理の終点を発光分光法により検出するのに好適なエッチング終点判定方法及び装置及びそれを用いた絶縁膜のエッチング方法に関するものである。絶縁膜としては、シリコン酸化膜（以後、単に酸化膜と称する。）や低誘電率材料からなるlow-k膜などがある。

【0002】

【従来の技術】半導体ウェハのドライエッチング処理中において、プラズマ光における特定波長の発光強度が、特定の膜のエッチング進行に伴って変化する。そこで、半導体ウェハのエッチング終点検出方法の1つとして、従来から、ドライエッチング処理中にプラズマからの特定波長の発光強度の変化を検出し、この検出結果に基づいて特定の膜のエッチング終点を検出する方法がある。その際、ノイズによる検出波形のふらつきに基づく誤検出を防ぐ必要がある。発光強度の変化を精度良く検出するための方法としては、例えば、特開昭61-53728号公報、特開昭63-200533号公報等が知られている。特開昭61-53728号公報では移動平均法により、また、特開昭63-200533号公報では1次の最小2乗近似処理によりノイズの低減を行っている。

【0003】ところで、プラズマ放電によりエッチング処理されるウェハのエッチング終点判定を発光分光法により行うエッチング終点判定装置は、ウェハを処理する毎に堆積物付着等により検出信号が弱まり、例えば特開昭63-254732号公報に記載のように、安定した

エッチング終点検出を行うため検出信号のゲイン値、オフセット値を変更することで検出信号を補正していた。また、例えば特公平4-57092号公報に記載のように、安定したエッチング終点検出を行うため、ゲイン、オフセット調整機能を付加することなしに、光電変換手段に取り込まれる検出信号を設定値に調整することで補正を行っている。

【0004】

【発明が解決しようとする課題】近年の半導体の微細化、高集積化に伴い開口率（半導体ウェハの被エッチング面積）が小さくなっており、光センサーから光検出器に取り込まれる特定波長の発光強度が微弱になっている。その結果、光検出器からのサンプリング信号のレベルが小さくなり、終点判定部は、光検出器からのサンプリング信号に基づいてエッチングの終点を確実に検出することが困難になっている。

【0005】また、半導体デバイスの微細化が進むにつれて、配線間の電気的な絶縁を取るために使用されてきたシリコン酸化膜では電気容量が大きく、配線間の信号ロスが無視できなくなってきた。その解決策として、配線間の絶縁材料に低誘電率材料を使用し、配線間の電気容量を小さくする方法が開発されている。低誘電率材料（以後、low-k材と称する）の候補として種々の材料が開発されてきているが、たとえば、月刊Semiconductor World 1998.11号の74ページに記載のように、無機系low-k膜のFSG ($k=3.3\sim3.6$)、HSQ ($k=2.9\sim3.1$)、Xerogel ($k=2.0$ 以下)が知られているし、有機系low-k膜としては、Silk ($k=2.6$)、BCB ($k=2.6$)、FLARE ($k=2.8$)、PAE ($k=2.8$)や有機SOG ($k=2.8\sim2.9$)、HSG ($k=2.9$)などがある。

【0006】さらに、low-k膜を用いるとともに、化学的機械的研磨技術を用いた平坦化法(CMP)を使用するプロセスにより、従来の配線材料より電気抵抗の小さい銅による配線を可能にするダマシプロセスが開発されつつある。

【0007】このダマシプロセスでは、初めに配線間および層間の絶縁材料となるlow-k膜を形成した後、プラズマエッチングにより配線用の溝を形成し、かつ下層への電気的な接続を取るためのコンタクトホールを2層間に形成するデュアルダマシ法が主流である。デュアルダマシ法のプロセスも最初にコンタクトホールをエッチングするか、あるいは溝をエッチングするかで工程が違うし、現在種々の方法が検討されている段階である。いずれにしても、low-k膜に溝やコンタクトホールをプラズマエッチングで形成する必要がある。このプラズマエッチングを高精度でしかも工程数の少ないプロセスを使用することができれば、歩留まり向上およびコスト削減にもつながるため、プラズマエッチング

の特性（エッチング可能な工程および性能）を十分高めることが必要となる。

【0008】しかし、現在実際に製作したとして報告されているダマシン構造では、lower膜に設けられる溝と穴の境界に窒化シリコン膜を挿入してエッチングのストッパー層としている。このため、ストッパー層の形成工程や、ストッパー層を挿入したことによる膜の誘電率上昇が問題となる。ストッパー層の誘電率が低ければ問題ないが、プラズマエッチングのストッパー層とするために、lower膜とのエッチング選択比や密着性などの要求があり、現在では窒化シリコン層が一般的に使用されている。

【0009】また、ストッパー層を挿入しても膜厚を厚くすることは誘電率増加の観点から実施できないため、エッチングが進行してストッパー層に達したか否かを正確に判定しなければならない。通常の終点判定システムでも検出可能であるが、より高精度な判定が望まれる。さらに望むらくは、ストッパー層を挿入しない構造であるが、現状ではエッチングが困難となっている。

【0010】また、絶縁膜エッチング装置では、エッチングを繰り返すにつれてエッチング速度が低下するなどの経時的な変化が知られている。場合によっては、エッチングが途中でストップしてしまう場合もあり、その解決は必須である。それに加えて、エッチング速度の経時的な変動をモニターしておくこともプロセス安定稼働のためには重要であるが、従来の方法では、単に終点判定の時間モニターのみである。しかも、エッチング時間が10秒程度と短い場合の終点判定は、判定準備時間を短くする終点判定方法としなければならないことと、判定時間の刻みも十分短くする必要があるが、必ずしも十分ではない。さらに、絶縁膜では、被エッチング面積が1%以下の場合が多く、エッチングにともなって発生する反応生成物からのプラズマ発光強度変化が小さい。したがって、僅かな変化も検出することのできる終点判定システムが必要になるが、実用的で安価なシステムは見当たらない。

【0011】次に、絶縁膜のコンタクトホールを形成するエッチングにおいて、リソグラフィの位置ズレを解消するため、セルフアラインコンタクト技術が開発されている。この技術における終点判定も最後のコンタクト部の被エッチング面積が1%以下と少ないため、プラズマ発光強度変化の検出感度を十分高くしたシステムが必要であるが、安価で高精度という要求を満たした終点判定システムとはなっていない。

【0012】本発明の第1の目的は、低開口率の半導体ウェハであっても、半導体ウェハのエッチング終点を安定に検出できるエッチング終点判定方法及び装置を提供することにある。

【0013】本発明の第2の目的は、プラズマ処理の、特にプラズマエッチング処理において、プラズマ発光の

僅かな変化も検出可能で、しかも短時間で計測可能な終点判定システムを用い、半導体薄膜のプラズマエッチングの終点を検出することで、高度なエッチング結果を得る方法に関する。

【0014】本発明の他の目的は、発光強度のサンプリング信号にパルス状のノイズが乗った場合、例えば、放電電力の瞬時停止、不安定等でプラズマ状態が急変し発光強度に変調を来した異常時でも終点判定の誤検出を無くすことのできるエッチング終点判定方法及び装置を提供することにある。

【0015】本発明の他の目的は、プラズマ放電異常が起こったことを容易にエッチング処理の履歴として表示することのできるエッチング終点判定方法及び装置を提供することにある。

【0016】本発明の他の目的は、半導体デバイスの絶縁膜エッチング工程の終点を高精度に計測できる方法もしくはシステムを用い、その性能を利用してダマシンプロセスおよびセルフアラインプロセスのエッチングを高精度に実施するエッチング方法を提供することにある。

【0017】本発明の他の目的は、ダマシンプロセスのストッパー層までの時間やセルフアラインコンタクトプロセスのゲート上の絶縁膜までのエッチング時間を計測してエッチング速度を求め、かつその変動をモニターし、エッチング装置の経時的な変化によるエッチング不良を防止することにある。また、ダマシンプロセスのストッパー層に達した時間を正確に判定することで薄い窒化シリコン層の削れを抑制し、実質的な選択比を向上させることにある。

【0018】本発明の他の目的は、ダマシンプロセスやセルフアラインコンタクトプロセスの下地の上に形成された窒化シリコン層を除去する工程において、エッチングは短時間で終了するが、終了時間を正確に判定して下地層のエッチングが過剰に進むのを抑制し、デバイスの性能低下を抑制することにある。

【0019】

【課題を解決するための手段】本発明の特徴は、ドライエッチングのエッチング終点判定方法において、入力信号波形を第1デジタルフィルタによりノイズを低減するステップと、微分処理により信号波形の微係数（1次または2次）を求めるステップと、前のステップで求めた時系列微係数波形のノイズ成分を第2デジタルフィルタにより低減して平滑化微係数値を求めるステップと、該平滑化微係数値と予め設定された値とを判別手段により比較しエッチングの終点を判定するステップとを含むエッチング終点判定方法にある。

【0020】本発明の他の特徴は、発光強度の微係数の時系列データによりエッチングの終点を判定するエッチング終点判定方法において、前記微係数の時系列データの変遷を表示手段に表示し、異常検出時に前記微係数の時系列データの表示上に異常を示す表示を加えるステッ

ブを含むエッチング終点判定方法にある。

【0021】本発明の他の特徴は、発光分光法を用いたドライエッチングの終点判定装置において、特定波長の発光強度の時系列データを得るAD変換手段と、該時系列データを平滑化処理する第1のデジタルフィルタリング手段と、該平滑化時系列データの微係数を求める微分演算手段と、更に、算出された微係数の時系列データを平滑化処理する第2のデジタルフィルタリング手段と、該平滑化微係数値と予め設定された値とを比較し、エッチングの終点を判定する判別手段を備えたエッチング終点判定装置にある。

【0022】本発明の他の特徴は、シリコン酸化膜や低誘電率材料からなるlow-k膜を含む絶縁膜のエッチング方法において、請求項1ないし7記載のエッチング終点判定方法によりエッチングの終点を判定する絶縁膜のエッチング方法にある。

【0023】本発明によれば、発光強度の変化を精度良く算出することができるので、非常に安定性のよいエッチング処理終点を判定する方法を提供することができる。また、終点判定のための微係数算出処理を行う終点判定において、微係数算出処理の前段と後段にデジタルフィルタリング処理を設けることにより、効果的に光検出器からのサンプリング信号のノイズ低減が行え、安定性の良い終点判定が可能となる。

【0024】また、エッチング処理異常時に前段のデジタルフィルタリング処理と微係数算出処理及び後段のデジタルフィルタリング処理において係数補正処理を設けることにより、より効果的に光検出器からのサンプリング信号のノイズ低減が行え、安定性の良い高精度な終点判定が可能となる。

【0025】さらに、微分係数表示において、エッチング処理異常時、特徴ある色彩を持った配色によりゼロまたは、予め設定された表示位置に描画すれば、エッチング処理中の異常監視を容易にする優れた装置を提供することができる。

【0026】また、本発明によれば、終点判定を正確に実行できるので、時間管理のエッチングに比較して、オーバーエッチングを少なく設定できるという効果がある。その結果、過剰な下地層の削れが抑制できる。また、オーバーエッチング時間を短縮できるので、その分のスループット向上が期待できる。さらに、エッチング時間の経時的な変化をモニターできるので、エッチング装置の異常を早期に発見することができ、エッチング不良の大量発生を未然に防止できるという効果がある。

【0027】また、本発明によれば、目標とする光電子増倍管の出力電圧に対しセンサ電圧値を関係式を用いて導き使用することで、目標とする光電子増倍管の出力電圧に対しセンサ電圧値を正確に求めることができる。従って、開口率が小さい半導体ウェハであっても、半導体ウェハのエッチング終点を安定に検出するためのエッチ

ング終点検出に用いる信号を、ウェハ間でばらつくことなく一定値へ再現性よく制御することができる。

【0028】さらに、本発明の終点判定システムを用いることにより短時間で判定準備が可能であり、しかもわずかなプラズマ発光強度変化も検出できるので、被エッチング面積の小さい絶縁膜エッチングの終点判定に適用できる。

【0029】

【発明の実施の形態】以下、本発明の第1の実施例を説明する。まず、図1を用いて、半導体ウェハのエッチングを説明する。まず、図1を用いて、半導体ウェハのエッチング装置1及びエッチング終点検出装置10の構成概要を説明する。

【0030】エッチング装置1は、エッチングチャンバ2の内部に導入されたエッチングガスがマイクロ波電力等により分解しプラズマとなり、このプラズマにより半導体ウェハがエッチングされる。エッチング終点判定検出装置10は、半導体ウェハのエッチング処理中にエッチングチャンバ2内に発生するプラズマ光を検出し、その状態に基づき終点判定の処理を行う。エッチング終点判定検出装置10は、光検出器11、オフセット(加算回路)15、ゲイン(乗算回路)16、AD変換器17、デジタルフィルタ回路18、微係数演算回路19、デジタルフィルタ回路20、RAM21、判定回路22、DA変換器23およびCPU30を備えている。CPU30で実行される、オートオフセット/オートゲイン制御処理、センサ電圧設定処理、平滑化処理を含むサンプリング処理及び終点判定処理に対応するプログラムは、ROM31に保持されている。32は外部記憶装置、33は入出力装置である。

【0031】光検出器11は、エッチング処理中にエッチングチャンバ2内に発生したプラズマからの特定波長の発光を分光器12にて得た後、光ファイバを介して光電子増倍管13へ取り込む。取り込んだ特定波長の発光強度は、光電子増倍管13により発光強度に応じた電流検出信号となり、IV変換器14にて電圧信号へ変換される。またIV変換器14の電圧信号に対して差動回路(オフセット)15、増幅回路(ゲイン)16をかける。

【0032】AD変換器17によりサンプリング信号として出力された信号は、時系列データ y_i としてRAM21に収納される。時系列データ y_i はデジタルフィルタ回路18により平滑化処理され平滑化時系列データ Y_i としてRAM21に収納される。平滑化時系列データ Y_i は、微係数演算回路19により微係数値(1次微分値あるいは2次微分値)の時系列データ d_i が算出され、RAM21に収納される。微係数値の時系列データ d_i は、デジタルフィルタ回路20により、平滑化処理され平滑化微係数時系列データ D_i としてRAM21に収納される。平滑化微係数値は、判定回路22により予め設定されている値と比較され、これらの生波形信号ま

たは演算波形信号を使用してエッチングの終点検出を行う。この生波形信号および演算波形信号は、エッチングチャンバ1でウェハを処理する毎にエッチングチャンバ1内に堆積物付着等により検出信号が弱くなり、ウェハ毎に終点を検出する条件が変化してしまう。そこで光電子増倍管13の出力電圧を制御するセンス電圧と増幅回路16のゲインの二つを変化させることによりウェハ毎の検出信号を同一にし、同一条件でエッチングの終点検出を行うことができる。

本発明のエッチング終点判定検出装置10は、図に示すように、オートオフセット/オートゲイン制御処理、センス電圧設定処理、平滑化処理を含むサンプリング処理

$$y_i = I_i + d_i$$

但し、 I_i はオフセットゼロで低ゲイン、 d_i はオフセットゼロで高いゲイン。

【0035】次に、光検出器11のセンス電圧設定時間以内か判断する(102)。もし、電圧設定時間の時、センス電圧設定の処理に進む(103)。センス電圧設定時間以降の時は、時系列データ y_i が予め設定された値、例えば4V以上か否かを判断する(106)。時系列データ y_i が4V以上のときは、センス電圧を時系列データ y_i が予め設定された、例えば0.6V以下に変更する(107)。時系列データ y_i が4V未満のときは、平滑化処理に進む。

【0036】すなわち、第1段目のデジタルフィルタによりノイズを低減し、平滑化時系列データ y_i を求める(108)。次に、微分処理(S-G法)により信号波形の微係数(1次または2次) d_i を求める(109)。さらに、上記時系列微係数波形のノイズ成分を2段目のデジタルフィルタにより低減した平滑化微係数時系列データ D_i を求める(108)。そして、予め設定

$$y_i - y_{s0} \leq y_s \leq y_i + y_{s0}$$

本発明によれば、オートセンスすなわち、光電素子の特性を利用し、光信号強度を最適化することができる。これにより、光信号強度を高速に最適レベルに設定できる。このオートセンスは、ステップエッチング時に効果大きい。

【0040】サンプリング信号 I_i の検出精度は、増幅回路16のゲインとAD変換器17の分解能により制限される。例えば、ゲイン1の増幅回路と制限電圧 $\pm 10V$ で分解能12ビットのAD変換器を用いた場合、最小分解電圧は4.88mVであり、光検出信号が約2.5Vの変動検出精度は、0.2% (0.0488mV/2.5V) となり十分な検出精度になっていない。そこで、前記差動回路4のオフセット値と前記増幅回路5のゲイン値を制御することにより検出精度の高精度化を行う。

【0041】図3に、差動回路15のオフセット値制御および増幅回路16のゲイン値制御のフローチャートを示す。サンプリング開始命令100により、まず、差動回路15のオフセット値をゼロに設定(1010)、増

及び終点判定処理の各機能を有する。これらの処理について、図2以下で説明する。

【0033】エッチング処理開始に伴い、サンプリング開始命令が出される(100)。エッチングの進行に従って変化する特定波長の発光強度が、光検出器により発光強度に応じた電圧の光検出信号として検出される。この光検出信号は、AD変換器によりサンプリング信号 I_i としてデジタル値に変換され、RAMに収納される。A/D変換時のオートオフセット/オートゲイン制御において、次式(1)の時系列データ y_i を求める(101)。

【0034】

$$\dots\dots (1)$$

された終点判定レベル L を用いて、 $(D_i - L) * (D_{i-1} - L)$ を求める(111)。

【0037】次に、 $(D_i - L) * (D_{i-1} - L)$ 符号の正負判定により、エッチングプロセスの終点判定処理を行う(112)。すなわち、負であれば真と判定し、サンプリングを終了する(113)。もし、正であれば最初のステップ101に戻る。

【0038】次に、センス電圧設定の処理(103)では、光検出器11のセンス電圧と出力電圧の関係式から、平滑化時系列データ y_i と検出器の暗電流値を用いて、平滑化時系列データ y_i が予め設定された電圧 y_s となるセンス電圧を算出する(104)。さらに、設定されたセンス電圧において、平滑化時系列データ y_i が、次式(2)のように、予め設定された電圧 y_s となっているかどうかをチェックし、なっていないければ、センス電圧を変更し(105)、最初のステップ101に戻る。

【0039】

$$y_{s0} = 0.1V \quad \dots\dots (2)$$

幅回路16のゲイン値は1に設定する(1011)。AD変換器17により光検出信号のデジタル変換されたサンプリング信号 I_i を取得する(1013)。このサンプリング信号 I_i をRAM21に収納する(1014)。

【0042】次に、CPU30は前記サンプリング信号値 I_i を用いて、DA変換器23より差動回路15のオフセット値を設定する(1015)。そして、増幅回路16のゲイン値を予め設定された値に設定する(1016)。次のステップにおいて、光検出器11の光検出信号は、前のステップで設定された差動回路15、増幅回路16を介して、AD変換器17によりデジタル変換され、サンプリング信号 ΔI_i を取得する(1017)。次のステップにおいて、CPU30はすでに収納したサンプリング信号 I_i と ΔI_i との加算値を光検出信号の時系列データ y_i としてRAM21に収納する(1018)。CPU30は収納される時系列データ y_i を基に四則演算を行い、時系列データ y_i の信号強

度比較演算や微分処理演算などを行う。

【0043】本発明のオートオフセット制御は、次の点に特徴がある。

1) オフセット値と差動増幅値との和により入力信号の絶対値を求める。

【0044】2) 入力信号の絶対値は毎ステップ、オフセット値を求め、そのオフセット値より差動増幅値を検出する。

3) オフセット値はAD変換のゲインを低ゲインに設定して検出する。

【0045】4) 差動回路へのオフセット値はDA変換器の分解能より1ビット切捨て、設定する。

【0046】本発明のオートオフセット制御は、AD変換器の差動増幅回路を利用し、AD変換器の分解能を最大限に引き上げる方法に特徴がある。

【0047】すなわち、最初のステップで、入力信号波形を低ゲイン動作にてAD変換し信号電圧の大まかな絶対値を求める。そして次のステップで、AD変換器の差動増幅回路への入力電圧を、DA変換器の分解能を考慮して、求める(10mV以下を切捨て)。さらに、前のステップで求めたAD変換器への入力電圧 V_0 を、DA変換器より出力する。

【0048】さらに、入力信号の差動波形を高ゲイン動作にてAD変換し、差動信号電圧 V_1 を高精度に求める。そして、次のステップでは、前の2つのステップで求めた電圧値を合成する。

【0049】電圧： $V = V_0 + V_1$

本発明のオートオフセット制御によれば、信号波形の時間変化を高精度にAD変換可能となる。すなわち、AD変換器の最大変換領域測定モードで計測することにより入力波形強度の大きな信号に対応できる。

【0050】また、ADにおけるビット量子化誤差を低減できる。さらに、DA変換におけるビット量子化誤差

$$I = H v^a \quad (\text{例えば } a = 7.5) \quad \dots\dots (3)$$

光電子増倍管13の高電圧 $H v$ を直接求めることが出来ない場合、例えば、CPUによりコントロールされるセンス電圧 V を次式4にて変換することにより光電子増倍

$$H v = 50 \times V + 400$$

従って、式3に式4の関係を利用することにより、ある発光量に対して期待する光電子増倍管13の出力を得るためのセンス電圧 V を求めることができる。この関係は

$$V_1 = H v_0 / 50 * \exp(1/a \times \log(I_1 / (I_0 - I_d))) - 8$$

(ただし $H v_0 = 50 \times V_0 + 400$) $\dots\dots (5)$

ここで I_1 は目標とする光電子増倍管13の出力電圧、 V_1 はその時のセンス電圧、 I_0 は初期の光電子増倍管の出力電圧、 I_d は光電子増倍管の暗電流による出力電圧、 V_0 はその時のセンス電圧である。

【0057】光電子増倍管には暗電流があり、センス電圧が小さい場合には光電子増倍管の出力電圧に暗電流が及ぼす影響が大きい。例えば、 I_0 は初期の光電子増倍

も低減できる。また、差動増幅の結果、出力される信号レベルは低くなりAD変換器のゲインを最大限に上げ高精度に計測できる。さらに、入力信号波形の値を高精度に測定できる。

【0051】なお、本発明のオートオフセット制御は、EPD等の光信号だけでなく、バイアス信号、圧力信号、流量信号など電気信号のAD変換処理に適応可能である。また、AD変換器のダイナミックレンジを拡張できる。

【0052】図4に、オフセット制御およびゲイン制御を行わない従来例の発光変動測定結果例を示す。図5に、本発明のオフセット制御およびゲイン制御を行った場合の発光変動測定結果例を示す。図から本発明の適用により発光変動検知精度が約0.5%より約0.02%に向上していることがわかる。そのため、終点判定に用いる微係数時系列データを精度良く求めることができ、エッチング処理の終点判定を安定に行えると言う効果がある。さらに、本発明により求められる時系列データ y_i はプラズマ発光がない場合をゼロとし、エッチング処理が行われている状態では、時系列データ y_i は必ずゼロより大きな値をもつ。そのため、得られた時系列データ y_i を基に四則演算する場合、ゼロ割処理の回避処理を特別に設ける必要がなく、終点判定処理フローが簡素になり、ソフト的な誤作動を低減するという効果がある。

【0053】次に、センス電圧設定の処理について説明する。図1において、DA変換器23を介して光電子増倍管13のセンス電圧を変化させると、光電子増倍管13の出力電圧を制御できる。図6に、光電子増倍管13の増倍率特性を示す。光電子増倍管13の高電圧 $H v$ に対する高電圧増倍管13の出力電圧 I はべき乗の関係にあり、その関係は次式3により求められる。

【0054】

管13の高電圧 $H v$ を求めることができる。

【0055】

$$\dots\dots (4)$$

式3、式4より式5にて表される。

【0056】

管の出力電圧でありこの時のセンス電圧が非常に小さい値であるならば式5のように I_0 から暗電流による光電子増倍管の出力電圧 I_0 を減算することにより、求めるセンス電圧が正確に求めることができる。

【0058】この暗電流を求めるタイミングであるが、例えばウェハがチャンバへ搬入後プラズマ発生前に測定する、もしくはウェハがチャンバへ搬入されていない時

に暗電流を測定する方法がある。

【0059】以上の手法で求めたセンス電圧 V_1 を設定することにより目標とする光電子増倍管13の出力電圧が出力できる。また増幅回路16のゲインは通常固定値倍とする。

【0060】センス電圧には限界があり、センス電圧の最大値を設定しても目標とする光電子増倍管の出力電圧 I_1 が出力されない場合は、通常固定値倍のゲインを調整することで演算波形信号を増幅させる。例えば、目標とする光電子増倍管13の出力電圧が2Vであった場合、センス電圧を最大値に設定したときの出力電圧が1Vであるとしたならば、増幅回路16のゲインは通常の固定値 $\times 2$ 倍のゲインを設定すること(ゲイン補正)で、エッチング終点検出に用いる演算波形信号を同一とすることができる。

【0061】図7に、センス電圧値、ゲイン値を求めるフローチャートの一例を示す。波形調整実施命令(1031)によりセンス調整およびゲイン補正を行う。波形調整実施命令(1031)により現在のセンス電圧値取得(1032)および現在の生波形信号値取得(1033)する。生波形信号が例えば目標電圧値2Vになるように上記で取得したセンス電圧値および生波形信号値と数3を用いてセンス電圧値を求める(1034)。DA変換器23より光電子増倍管13に求めたセンス電圧値を出力し(1035)、調整の効果が現れるのに必要な時間だけ待つ(1036)。その後、目標電圧値2Vと現在の生波形信号値とを比較し誤差が基準以内かどうかの判定(1037)を行い基準以内であればセンス調整終了とする(1038)。

【0062】誤差が基準を外れていた場合は、以下のステップを踏む。まず、上記出力したセンス電圧値が最大値以上かどうかの判定を行い(1039)、最大値以上の場合は現在の生波形信号値と2Vを比較し比率を通常設定しているゲイン値に乗算(ゲイン補正)し(1040)、センス調整及びゲイン補正終了とする(1041)。上記出力したセンス電圧値が最大値となっていなければ、センス電圧値を現在より0.1V増減させセン

$$Y_i = b_1 y_i + b_2 y_{i-1} + b_3 y_{i-2} - [a_2 Y_{i-1} + a_3 Y_{i-2}] \quad \dots\dots (6)$$

ここで、係数 b 、 a は、サンプリング周波数及びカットオフ周波数により数値が異なる。例えば、サンプリング周波数10Hz、カットオフ周波数1Hzの時、 $a_2 = -1.143$ 、 $a_3 = 0.4128$ 、 $b_1 = 0.067455$ 、 $b_2 = 0.13491$ 、 $b_3 = 0.067455$ となる。

$$d_i = \sum_{j=-2}^{j=2} w_j Y_{i+j} \quad \dots\dots (7)$$

ここで、 $w_{-2}=2$ 、 $w_{-1}=-1$ 、 $w_0=-2$ 、 $w_1=-1$ 、 $w_2=2$ 、である。係数の算出は、参考文献：A. Savitzky, M. J. E. Golay 著 "Analytical

ス電圧値を出力する(1042)。センス調整に要した時間が一定基準時間以上かどうかの判定を行い一定基準時間以上(1043)であればセンス調整終了(1038)とし、基準時間未満であれば、目標電圧値2Vと現在の生波形信号値との比較(1037)へ戻りループとなる。このループは例えば0.1秒周期である。

【0063】図8にセンス電圧およびゲイン補正を行う他の実施例のフローチャートを示す。基本的な処理の流れは図7に示したものと同様である。センス値がオーバーフローした場合(1039)、もしくはセンス調整に一定時間経過した場合(1043)は、目標とする生波形の出力電圧、例えば2Vと現在の生波形信号値の比をとり、メモリ内に記憶する。

【0064】また、その時のセンス電圧値もメモリ内に記憶する。センス値には求めたセンス電圧値を出力し、ゲインは固定値のままとする。このままでは、目標の2Vにはならないが、マイクロコンピュータのプログラム内で2Vと現在の生波形信号値の比を踏まえた計算を行うことによりセンス調整終了(1038)とする。

【0065】以上本実施例のエッチング終点判定装置では、数3を使用することで光電子増倍管13の目標出力電圧に対するセンス電圧値を正確に求めることができるため、ゲインが通常一定値となり、ゲインによるウェハ毎のS/N比及び暗電流の増幅のばらつきを抑えることができる。また、センス電圧値がオーバーフローした場合でもゲイン値で補正、または目標出力電圧と現在出力電圧との比をプログラム内部で補正することにより、目標となる演算波形を求めることができるので、安定性のよいエッチング終点判定を行うことができる。

【0066】次に、図9により、本発明の平滑化微係数時系列データ d_i の算出フローを説明する。デジタルフィルタ回路18としては、2次バターワース型のローパスフィルタを用いる。2次バターワース型のローパスフィルタにより平滑化時系列データ Y_i は式(6)により求められる。

【0067】

【0068】2次微係数値の時系列データ d_i は、微係数演算回路6により5点の時系列データ Y_i の多項式適合平滑化微分法を用いて式(7)から以下のように算出される。

【0069】

Chemistry" 36 (1964) p1627 に示されている。

【0070】前記微係数値の時系列データ d_i を用い

て、平滑化微係数時系列データ D_i はデジタルフィルタ回路7(2次バタース型のローパスフィルタ、但し、

$$D_i = b_1 d_i + b_2 d_{i-1} + b_3 d_{i-2} - [a_2 D_{i-1} + a_3 D_{i-2}] \quad \dots\dots\dots (8)$$

図10に、比較例として、エッチング中の元波形及びデジタルフィルタ回路18とデジタルフィルタ回路20を使用しないで求めた2次微係数時系列データ d_i を示す。サンプリング時系列データより処理開始から4.2秒でエッチングの終点を迎えていることがわかるが、2次微係数時系列データ d_i からは、ノイズのためその判定が不正確となった。

【0071】図11に、本発明によるデジタルフィルタ回路18とデジタルフィルタ回路20を使用した場合の波形変化を示す。図より、平滑化2次微係数時系列データ D_i はノイズが低減され、明確なエッチング処理の終点が求まり終点判定が安定に行われた。このように微係数演算回路19にデジタルフィルタ回路18とデジタルフィルタ回路20を備えることにより、微係数時系列データのノイズを効果的に低減できる。そのため、終点判定に用いる微係数時系列データを精度良く求めることができ、エッチング処理の終点判定を安定に行えると言う効果がある。

【0072】本発明の他の実施例を、図12～図14を用いて説明する。エッチング終点判定方法は前の実施例と同様である。ここでは、エッチング処理中にエッチング異常が起り発光強度のサンプリング信号にパルス状のノイズが乗った場合の処理について説明する。図12は、時間2.5秒～3.5秒の間にパルス状のノイズが乗った場合の前の実施例の処理手順に従って算出した2次微分波形を示す。図より、平滑化時系列データ Y_i に大きな大きなアンダーシュートが現れ、その影響により、平滑化2次微分値波形が不正確となることがわかる。

【0073】そこで、本実施例では図13のダイアグラムに示すように、平滑化2次微係数時系列データ D_i 算出処理手順を一時中断し、異常時処理を行うものである。今、 $i=m$ で異常が発生した場合に、デジタルフィルタ回路18により平滑化処理され、平滑化時系列データは $Y_{m-1}=y_m$ 、 $Y_m=y_m$ と代入される。また、 $i=m+1$ ステップ目では $Y_{m+1}=y_{m+1}$ とする。 $i=m+2$ ステップ目の Y_{m+3} は、前記デジタルフィルタ回路18の2次バタースローパスフィルタリング処理により求める。 $i=m+3$ ステップ目では、 Y_i の5点データ列を用い、微係数演算回路19により微係数値の時系列データ d_{m+1} を演算し、その値を d_{m-1} 、 d_m 、及び D_{m-1} 、 D_m に代入する。

【0074】これらの値を用いて、平滑化処理され平滑化微係数時系列データ D_{m+1} を求める。 $i=m+4$ 以降は図9に示した処理手順に従って平滑化微係数時系列データを算出する。この異常時処理手順により過去の時

デジタルフィルタ回路5の a 、 b 係数とは異なっても良い)により式(8)により求められる。

系列データ変化を無した平滑化微係数時系列データを異常発生から3ステップ目より得ることができる。

【0075】図14に、前記異常時処理を施した場合の平滑化時系列データ Y_i と平滑化2次微分値波形 D_i を示す。図より2次微分値のゼロを通過する時刻(パルス状の異常が無い場合は4.5秒であり、本処理では4.56秒となる)が、図12と異なり、より正確に求まっていることがわかる。この様に、異常時処理を行うことにより、パルス状の発光強度変動がある場合でも、発光変動の影響を短時間に低減できるため、終点判定に用いる微係数時系列データを精度良く求めることができ、エッチング処理の終点判定を安定に行えると言う効果がある。

【0076】本発明は、デジタルフィルタを利用し、微分処理(S-G法)を採用しているため、光信号に含まれるノイズ(光受光素子のショットノイズ、プラズマ光変動など)を低減できる。

【0077】本発明の微分処理によれば、まず、入力信号波形を第1デジタルフィルタによりノイズを低減する。次に、微分処理(S-G法)により信号波形の微係数(1次または2次)を求める。さらに、前のステップで求めた時系列微係数波形のノイズ成分を第2デジタルフィルタにより低減する。

【0078】また、本発明によれば、瞬間的に(サンプリング間隔)、生信号レベルの変化量が設定値を超えた場合、異常時処理がなされる。

【0079】すなわち、微分値平滑化信号の終点判定処理を中断し、微分値平滑化信号の表示処理を中断し、表示画面に異常を表示する。もし、生信号レベルの変化量が設定値以下であれば、最初のステップの平滑化信号時系列を過去に2ステップ下がり現時点の値を代入する。さらに、微分値信号と微分値平滑化信号に対し、S-G法の次数ステップ過去に下がり現時点の値を代入する。

【0080】本発明の異常時処理によれば、デジタルフィルタのフィルタ特性を制御することにより、ノイズ低減レベルと時間応答特性を設定できる。

【0081】また、S-G法の微分処理により直接、1次または2次の微係数を算出するため、数学的に精度の高い微分値を高速処理できる。また、微分値に含まれるノイズ成分を除去できる。(整数処理時の効果大)さらに、異常時後の高速微分処理ができ、かつ、異常時の履歴を容易に表示できる。また、異常後の高速微分処理も可能である。

【0082】本発明の異常時処理によれば、光信号以外の装置信号からの異常フラグとの併用可能である。また、デジタルフィルタ処理はアナログフィルタと異な

り、いつでも生信号を演算処理に組み込める。さらに、ステップエッチング時に効果大きい。

【0083】本発明の他の実施例は、前の実施例において異常が発生した時点 m 及び $m-1$ ステップ目を表示する表示方法に関するものである。通常、エッチング処理中はエッチング処理の様子をいつでもモニタできる表示装置のモニタ画面に微係数時系列データを描画している。例えば、モニタ画面は、図11、図14の(b)のようなものである。

【0084】異常が発生した時点 m 及び $m-1$ での平滑化微係数時系列データ D_{m-1} 、 D_m はRAM9に補正された値が収納され、つぎのステップ平滑化微係数時系列データを求めるために利用される。しかし、エッチング処理の推移を表示するモニタ画面においては、特徴ある色彩を持った配色でゼロあるいは予め設定された表示位置に描画する。これにより、エッチング異常がモニタ画面上に記憶されるため、エッチング異常の履歴が表示装置上に残り、異常をリアルタイムにできる監視できるという効果がある。

【0085】以上、本実施例のエッチング終点判定検出方法は、発光強度の変化を精度良く算出することができるので、本方法を用いたエッチング終点判定検出方法は非常に安定性のよいエッチング処理終点を判定する方法を提供することができる。

【0086】図15に、本発明の他の実施例になる終点判定制御のフローチャートを示す。この実施例では、2波長の比較による終点判定を行う。

【0087】エッチング処理開始に伴い、サンプリング開始命令が出される(100)。エッチングの進行に従って変化する特定波長の発光を光検出信号として検出する。この光検出信号は、AD変換器によりサンプリング信号 I_1 としてデジタル値に変換され、RAMに収納される。A/D変換時にオートオフセット/オートゲイン制御がなされる(101、101')。次に、光検出器11のセンス電圧設定時間以内か判断する(102、102')。もし、電圧設定時間の時、センス電圧設定の処理(103)に進む。センス電圧設定時間以降の時は、時系列データ y_i 、 y_i' が4V以上か否か判断する(106、106')。時系列データ y_i 、 y_i' が4V以上のときは、センス電圧を0.6V以下に変更する(107)。時系列データ y_i 、 y_i' が4V未満のときは、平滑化処理に進む。

【0088】平滑化処理では、まず、時系列データ y_i と y_i' との比を算出する(120)。第1段目のデジタルフィルによりノイズを低減し、平滑化時系列データ y_i を求める(108)。次に、微分処理(S-G法)により信号波形の微係数(1次または2次) d_i を求める(109)。さらに、上記時系列微係数波形のノイズ成分を2段目のデジタルフィルタにより低減した平滑化微係数時系列データ D_i を求める(108)。そして、

予め設定された終点判定レベル L を用いて、 $(D_i - L) * (D_{i-1} - L)$ を求める(111)。

【0089】次に、 $(D_i - L) * (D_{i-1} - L)$ 符号の正負判定により、エッチングプロセスの終点判定処理を行う(112)。すなわち、負であれば真と判定し、サンプリングを終了する(113)。もし、正であれば最初のステップ101に戻る。

【0090】なお、センス電圧設定の処理(103)は、図2と同じなので説明を省略する。

【0091】以上述べた本発明の終点判定処理システムによれば、半導体デバイスの絶縁膜エッチング工程の終点を高精度に計測できる。従って、このシステムを利用して、ダマシンプロセスおよびセルフアラインプロセスのエッチングを高精度に実施する方法を提供することができる。以下、このようなシステムを利用した半導体デバイスの製造プロセスを説明する。まず、図16から図19は代表的なダマシンプロセスの工程を示したものである。図16はセルフアラインデュアルダマシン、図17は溝を先に加工するプロセス、図18は穴を先に加工するプロセス、図19は穴と溝の境界層が形成されていない場合のプロセスである。図19に示したプロセスは最も工程数が少なく、理想的なプロセスであるが、穴と溝の境界面が形成されていないため、ウエハ面内のエッチング速度均一性やエッチング速度の再現性など、エッチング特性への要求が厳しく、量産プロセスで採用する上で解決しなければならない課題が多い。

【0092】図16のセルフアラインデュアルダマシンの例でダマシンプロセスの工程について説明する。まず穴を加工するために、レジスト201に露光現像により穴が明けられる。レジストの下には、窒化シリコン膜202、low-k膜203、窒化シリコン膜204、下層の配線となる下地205が形成されている。始めに、レジスト201に穴の形状に対応したマスクを露光現像により形成し、次に、プラズマエッチングでストッパー層となる窒化シリコン膜202にレジスト201の穴に対応した開口部を形成する。次に、レジスト201を除去し、窒化シリコン膜202の上にlow-k膜206、酸化膜207を形成する。このlow-k膜206は上部の配線層間絶縁膜になる。

【0093】次に、酸化膜207の上に溝加工用のレジストマスク209を露光現像で形成し、プラズマエッチングで酸化膜207とlow-k膜206をエッチングする。この時のエッチングは、low-k膜206の下地に相当するストッパー層の窒化シリコン層202で停止する。次に、酸化膜207を溝208のマスクとし、窒化シリコン膜202を穴のマスクとしてプラズマエッチングすると、穴210が形成される。最後に下地205とのコンタクトを取るため、窒化シリコン膜204をエッチングする。この後、開口部(穴210)にアルミニウムや銅などの配線材料を埋め込み、上部を平坦化し

て配線が形成される。

【0094】セルフアラインデュアルダマシンのプラズマエッチングで問題となるのは、ストッパー層の窒化シリコン膜202が厚いと全体としての誘電率が高くなってしまうため、数nm程度に薄膜化されることにある。非常に薄い膜なので、low-k膜との選択比を高くしなければならない。また、エッチング速度の均一性や再現性が悪いと、オーバーエッチを過剰に実施しなければならない。これも選択比を高くしなければならない理由となる。

【0095】本発明においては、low-k膜206、203のエッチング時間を終点判定システムにより判定し、所定のオーバーエッチングを施した後、エッチングを終了する。この場合、短時間の時間刻み、好ましくは0.1s程度の時間刻みで終点を判定することが要求される。なぜなら、ストッパー層の窒化シリコン膜202や204が数nmと非常に薄いためである。

【0096】本発明の終点判定方法を用いることにより、low-k膜のエッチングが終了し窒化シリコン膜まで達した時間を正確に判定することができるので、ストッパー層の窒化シリコン202が必要以上にエッチングされるのを防止することができる。

【0097】さらに、本発明では、下地205の上に形成された窒化シリコン膜204をエッチングするのに終点判定システムでエッチング終了時間を判定し、所定のオーバーエッチングを施した後、エッチングを終了する。本発明の方法により、下地205のエッチングを少なくすることが可能になるが、このための終点判定システムには、前述の短時間で終点を判定できる機能の他に、プラズマが点灯してエッチングが開始してから終点判定が可能になるまでの準備時間が短くなければならない。この時間は好ましくは5s以下が望ましい。このような短時間でかつ短い時間刻みで終点が判定できると、10s程度でエッチングが終了する場合も、エッチング終点判定によるオーバーエッチング量の設定が可能になり、下地205の削れも制御できる。

【0098】次に、図17、図18は、ダマシンプロセスの工程の他の例を示したものである。図17は溝を先に加工するプロセス、図18は穴を先に加工するプロセスであり、図17と図18は、穴を先に加工するか溝にするかの違いであり、本発明の適用に関しては上述の内容と同じである。いずれの場合も、酸化膜302、low-k膜303、窒化シリコン膜304、low-k膜305、窒化シリコン膜306及び下層の配線となる下地307が形成されている。

【0099】図17では、まず、溝加工用のレジストマスク301を露光現像で形成し、プラズマエッチングで酸化膜302とlow-k膜303をエッチングし、溝308を形成する。この時のエッチングは、low-k膜303の下地に相当するストッパー層の窒化シリコン

層304で停止する。次に、レジストマスク309を塗布して露光現像し、プラズマエッチングを行いレジストマスク309を除去すると、穴310が形成される。最後に下地307とのコンタクトを取るため、窒化シリコン膜306をエッチングする。この後、開口部(310)にアルミニウムや銅などの配線材料を埋め込み、上部を平坦化して配線が形成される。

【0100】また、図18では、穴加工用のレジストマスク301を露光現像で形成し、プラズマエッチングで酸化膜とlow-k膜をエッチングし、穴310を形成する。この時のエッチングは、low-k膜305の下地に相当するストッパー層の窒化シリコン膜306で停止する。次に、溝加工用のレジストマスク311を露光現像し、プラズマエッチングを行いレジストマスクを除去すると、溝308が形成される。最後に下地307とのコンタクトを取るため、窒化シリコン膜306をエッチングする。この後、開口部にアルミニウムや銅などの配線材料を埋め込み、上部を平坦化して配線が形成される。

【0101】図17、図18のダマシンプロセスによれば、短時間で終点判定システムが立ち上がり、短時間刻みの終点判定が可能なので、このシステムを用いて窒化シリコン膜までのエッチング終点を判定して所定のオーバーエッチングを実施することにより、ストッパー層などの薄膜の過剰エッチングを抑制し、高精度なエッチング結果を得ることができる。

【0102】次に、図19を用いて、図16のストッパー層である窒化シリコン膜202が形成されていない場合のデュアルダマシンプロセスを説明する。穴加工用のマスクが形成されたレジスト401、酸化膜402、low-k膜403、窒化シリコン膜404、下地405が形成された層をエッチングする。始めに、窒化シリコン膜404まで達する穴406をlow-k膜403にプラズマエッチングで形成する。次にレジストを塗布して露光現像し、溝加工用のマスクが形成されたレジスト407とする。このレジスト407をマスクに溝を加工するが、low-k膜403に所定の溝深さが形成された時点でエッチングを停止する。このlow-k膜403は一樣なので、窒化シリコン膜に達した時点を終点とするような終点判定はできない。したがって、エッチング速度を予め測定しておき、エッチング時間を管理することで溝深さまでエッチングを実施する。この場合のエッチングは、ウエハ面内のエッチング速度均一性および再現性が厳しく要求される。

【0103】本発明の終点判定システムのように、短時間で測定準備の立ち上げが可能で判定時間刻みも短いような高精度システムで、かつプラズマの僅かな変化(僅かなエッチング特性の変動)をも判定することが可能なシステムを使用することにより、以下の方法が可能となり、より高精度な溝加工が可能となる。すなわち、図2

0に示したようなlow-k膜構造を導入する。酸化膜501、low-k膜502、界面503、low-k膜504、窒化シリコン膜505、下地506から形成された層構造とする。この時、low-k膜502とlow-k膜504は膜種の異なる低誘電体材料とする。なお、同じ膜種であっても僅かに仕様が異なるものや、low-k膜504を形成した後、一旦膜形成を中断して大気に晒したり、表面状態がバルクと異なるようなプロセスとし、low-k膜502と504の間に界面503が形成されることが重要である。この構造では、界面503が形成されているものの、構成膜材料は全て低誘電率材料なので、膜全体の誘電率を低く維持することが可能である。

【0104】次に、この膜をプラズマエッチングするが、マスク材は図19等と同様なので省略した。図19の溝加工工程からスタートし、界面503に溝深さが達したとき、バルクと界面503ではエッチング特性が僅かに変化する。本発明の終点判定システムを用いると界面503に達した時間を判定できるので、この時点でエッチングを終了すると、界面503を溝深さとしたストップ層の窒化シリコンが挿入されないデュアルゲマシ構造が完成する。この場合の終点判定に要求される性能は、界面503のエッチングは極短時間で終了するので、プラズマの僅かな変化を高精度で検出することができるだけでなく、短い時間刻みでプラズマ発光を計測して変化量を判断することができなければならない。なお、本発明の終点判定システムは上記の要求を満足することができるという特徴がある。なお、508は下地506とのコンタクト用の穴である。

【0105】次に、セルフアラインコンタクト技術への本発明の適用例を示す。図21はセルフアラインコンタクトのエッチング前の断面図であり、図22はエッチング後の断面図である。従来のコンタクトホールはゲート間の距離分より若干小さい距離に設計され、リソグラフィの位置合わせのズレを解消するようにしている。これに対し、図21、図22に示したように、本発明のセルフアラインコンタクト構造では、ゲートの上面と側面に絶縁膜を形成するので、ゲート上にコンタクトホールが重なっても絶縁膜で保護されるようになっている。したがって、リソグラフィの位置ズレに対する裕度が大きく取れるので、ゲート電極間距離を従来より狭めた設計が可能となっている。

【0106】図21のセルフアラインコンタクトは、レジスト601、TEOSやBPSGなどの酸化膜602、SOGなどの酸化膜603、窒化シリコン膜604、下地605、ゲート606の膜構造となっている。ゲート606の間が最終的なコンタクトを取る領域であり、本実施例の膜構造では、窒化シリコン膜604に穴底607が形成されている。したがって、酸化膜602のエッチングが終了した後、窒化シリコン膜607の除

去工程が必要である。セルフアラインコンタクト膜のプラズマエッチングは、CF系のガスを使用したプロセスが開発されていて、エッチング特性に関する研究例も多数報告されているので、ここではエッチングについての記載は省略する。

【0107】エッチングの課題は、図22に示したように、レジストの穴底(607に対応)の削れが顕著であることや、窒化シリコン膜604の肩の部分608が削れてしまう問題などがある。特に、酸化膜エッチングでは、エッチングを繰り返し実施していると、エッチング室内壁の温度が変動したり、内壁へのエッチングガスやエッチング反応生成物の堆積特性が変動したり内壁からのガス放出挙動が変化したりといった現象により、エッチング特性が変化し、場合によっては下地までエッチングができなくなることもある。この現象は、エッチストップと呼ばれることもある。エッチストップが発生すると、デバイス不良が多量に発生するため、絶対に防止しなければならない。それに加えて、発生した場合に現象を検出することも重要である。

【0108】本発明の終点判定システムを用いた場合は、短時間でプラズマ発光の変化、すなわちエッチング特性の変化を測定することができるとともに、プラズマ変化の測定時間刻みが短いので、僅かなエッチング特性の変動検出の時間精度も高い。この様な特徴を利用し、図21の状態でエッチングを開始した時点から酸化膜602のエッチングが進行し、酸化膜603の上面(酸化膜602と酸化膜603の界面)に達した時間を測定する。このデータと予め測定してある酸化膜602の膜厚からエッチング速度を求め、それを酸化膜602のエッチング速度データとして記録したり、保存したりする。また、それまでにエッチングした場合のエッチング速度データとこのデータを比較することで、エッチング装置の経時的な変化を知ることができる。これを、たとえばエッチング装置のコントロールパネルに表示し、装置の安定性を確認しながら生産を続けることも歩留まり向上に効果がある。

【0109】本発明の方法によれば、エッチング速度がエッチングを実施しながら簡便に測定できるので、装置安定稼働のモニターとしても活用できる。次に、酸化膜603をエッチングしてゲート間の狭い領域をエッチングすることになるが、肩の部分608のエッチングを抑制して選択比向上を図ったり、窒化シリコン膜604の穴底607に達した後のオーバーエッチング時間を定めたりする場合の基礎データに、上記の方法で求めたエッチング速度を使用することも可能である。また、ゲート間の酸化膜603のエッチング速度を同じような方法で求め、エッチング特性の安定性確認やエッチストップの発見に役立てることもできる。なお、膜厚が事前にわかっていない場合でも、エッチング時間がウエハ毎にどの程度変化しているかを調べることで、ロット内のエッ

チング特性の安定性確認を行うことができる。これも、前述したように、装置のコントローラーに表示させて常時モニターすることも可能であり、これにより、プロセス条件変更時期や全掃期間を決定できる。

【0110】本発明のもう一つの実施例は、短時間に測定準備が可能で短い時間刻みで終点判定できるという特徴を活かしたものである。セルフアラインコンタクトのエッチングが終了した状態を示した図22において、窒化シリコン膜604をエッチングにより除去し、下部（下地605）と上部とのコンタクトを形成する場合に、本発明の終点判定システムを用いた短時間高精度終点判定を実施する。窒化シリコン膜604の底607が非常に薄いので、エッチング終点が正確に判定できなければ、下地605がエッチングされ過ぎてしまう。エッチング時間は10数秒と短いので、従来以上にプラズマ計測準備時間を短くしなければならないが、本発明の終点判定システムを使用することで、問題なく終点を判定できる。

【0111】また、図1の実施例では、チャンバ2内に発生したプラズマからの特定波長の発光を分光器12にて得ているが、分光器12の代わりに特定波長領域の光を通過させ、その他の波長領域の光は阻止もしくは大幅に減衰させる光学フィルタを用いても同じ効果が得られる。

【0112】さらに、チャンバ2内に発生したプラズマからの特定波長の発光量の時系列信号を得る方法として、図1の実施例では分光器と光電子増倍管を用いる例を示したが、特開昭59-18424号公報に記載されている様に、スリット、グレーディング及びラインセンサを用いて多波長に対応した信号をAD変調器によりデジタル化し、所定周期毎に記憶装置に蓄えたと共に、所望波長に対応したデータを所定周期毎に取り出すことによって行うことができる。このシステムでは、色々の所望波長を電子的に設定できる利点がある。

【0113】なお、スリット、グレーディング及びラインセンサを用いた場合、ラインセンサの走査スタート信号の間隔を長くすると蓄積される電荷が増大し、出力信号が大きくなる性質があるため、ラインセンサからの出力信号の大きさをモニタリングし、その最大値を所定の値になる様にラインセンサの走査スタート信号の間隔を調節することにより、自動ゲイン調節ができる。

【0114】また、ラインセンサの素子数が所望の波長精度に対して不十分な場合は、内挿することにより波長精度を向上することができる。

【0115】このシステムにおけるグレーディング毎の特性のバラツキは、リニアセンサ面に分光される光の波長のばらつきになる。このため、スリットに入力する光として、チャンバからの光の外に既知の光スペクトルを有する較正用標準光源からの光も入力可能とし（例えば二又ファイバの使用）、定期的に較正用標準光源をO

Nして、上記記憶装置に蓄えられるデータの対応波長の較正を行うこともできる。

【0116】なお、本実施例はプラズマを用いたエッチング終点判定について述べたが、同じくプラズマを用いたクリーニングの終点判定にも有効であり、エッチング処理後のプラズマクリーニングやプラズマCVD後のプラズマクリーニングの終点判定にも適用、すなわち、プラズマ処理の終点判定に適用でき、次の特徴を有する。

【0117】(1)発光分光法を用いたプラズマ処理の終点判定において、特定波長の発光強度の時系列データを得るAD変換手段と、該時系列データを平滑化処理する第1のデジタルフィルタリング手段と、該平滑化時系列データの微係数を求める微分演算手段と、更に、算出された微係数の時系列データを平滑化処理する第2のデジタルフィルタリング手段と、該平滑化微係数値と予め設定された値とを比較し、プラズマ処理の終点を判定する判別手段を備えたことを特徴とするプラズマ処理終点判定装置。

【0118】(2)上記のプラズマ処理終点判定装置において、プラズマ処理の異常を検出する手段と、この異常検出時に前記平滑化時系列データと前記微係数の時系列データと前記平滑化微係数時系列データとをそれぞれ修正する、第1デジタルフィルタリング補正手段と、前記微分演算補正手段と、第2デジタルフィルタリング補正手段とを備えたことを特徴とするプラズマ処理終点判定装置。

【0119】(3)発光強度の微係数の時系列データによりプラズマ処理の終点を判定する方法において、前記微係数の時系列データの変遷を示す表示手段と、異常検出時に前記微係数の時系列データ表示上に異常を示す表示手段を備えたことを特徴とするプラズマ処理終点判定装置。

【0120】

【発明の効果】以上本発明のエッチング終点判定検出方法は、発光強度の変化を精度良く算出することができるので、本方法を用いたエッチング終点判定検出方法は非常に安定性のよいエッチング処理終点を判定する方法を提供することができる。

【0121】また、本発明によれば、目標とする光電子増倍管の出力電圧に対しセンス電圧値を関係式を用いて導き使用することで目標とする光電子増倍管の出力電圧に対しセンス電圧値を正確に求めることができる。従って、開口率が小さい半導体ウェハであっても、半導体ウェハのエッチング終点を安定に検出するためのエッチング終点検出に用いる信号を、ウェハ間でばらつくことなく一定値へ再現性よく制御する方法を提供できる。

【0122】また、本発明によれば、終点判定のための微係数算出処理を行う終点判定において、微係数算出処理の前段と後段にデジタルフィルタリング処理を設けることにより、効果的に光検出器からのサンプリング信号

のノイズ低減が行え、安定性の良い終点判定が可能となる。また、エッチング処理異常時に前段のデジタルフィルタリング処理と微係数算出処理及び後段のデジタルフィルタリング処理において係数補正処理を設けることにより、より効果的に光検出器からのサンプリング信号のノイズ低減が行え、安定性の良い高精度な終点判定が可能となる。さらに、微分係数表示において、エッチング処理異常時、特徴ある色彩を持った配色によりゼロまたは、予め設定された表示位置に描画すれば、エッチング処理中の異常監視を容易にする優れた装置を提供することができる。

【0123】さらに、本発明によれば、終点判定を正確に実行できるので、時間管理のエッチングに比較して、オーバーエッチングを少なく設定できるという効果がある。その結果、過剰な下地層の削れが抑制できる。また、オーバーエッチング時間を短縮できるので、その分のスループット向上が期待できる。さらに、エッチング時間の経時的な変化をモニターできるので、エッチング装置の異常を早期に発見することができ、エッチング不良の大量発生を未然に防止できるという効果がある。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例になるエッチング終点判定装置のシステム系統図である。

【図2】図1の装置における処理手順の第1の実施例を示すダイアグラム図である。

【図3】図2の処理手順の中の、オフセット制御及びゲイン補正のフローチャート例を示す図である。

【図4】オフセット制御およびゲイン制御を行わない従来例の発光変動測定結果例を示す図である。

【図5】図5に、本発明のオフセット制御およびゲイン制御を行った場合の発光変動測定結果例を示す図である。

【図6】光電子増倍管の増倍率特性を示すグラフである。

【図7】センス電圧およびゲイン補正のフローチャート例を示す図である。

【図8】センス電圧およびゲイン補正の他の例のフローチャート図である。

【図9】本発明の平滑化微係数時系列データDiの算出

フローを説明する図である。

【図10】図1の装置のデジタルフィルタ手段を使用しない場合の元波形及び処理波形を示す波形図である。

【図11】図1の装置の元波形及び処理波形を示す波形図である。

【図12】図9の処理手順に従いノイズが生じた場合の元波形及び処理波形を示す波形図である。

【図13】本発明の平滑化微係数時系列データDiの算出フローの第2の実施例における処理手順を示すダイアグラム図である。

【図14】図13の実施例の元波形及び処理波形を示す波形図である。

【図15】図1の装置における処理手順の第2の実施例を示すダイアグラム図である。

【図16】セルフアラインデュアルダマシンプロセスの例を示す図である。

【図17】溝を先に加工するダマシンプロセスの工程例を示す図である。

【図18】穴を先に加工するダマシンプロセスの工程例を示す図である。

【図19】穴と溝の境界層が形成されていない場合のプロセスの工程例を示す図である。

【図20】low-k膜構造を導入したプロセスの工程例を示す図である。

【図21】セルフアラインコンタクト技術への本発明の適用例を示す図であり、セルフアラインコンタクトのエッチング前の断面図である。

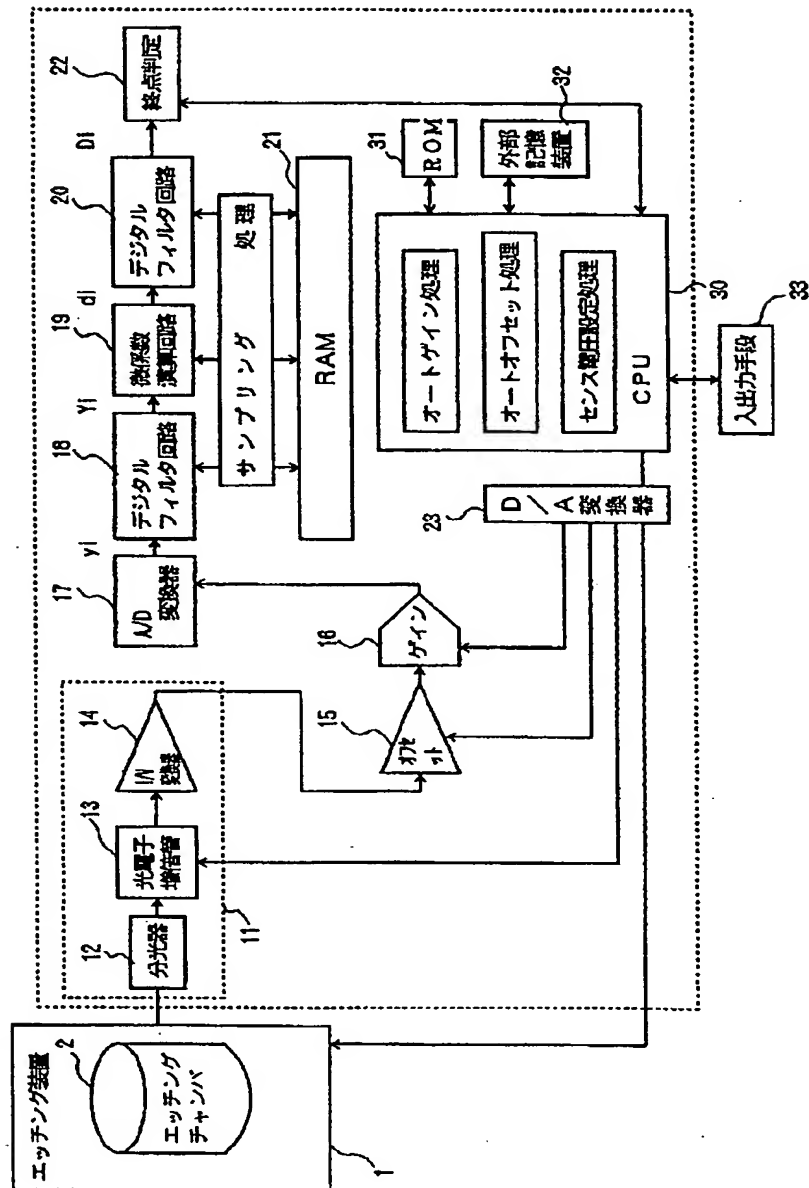
【図22】セルフアラインコンタクト技術への本発明の適用例を示す図であり、セルフアラインコンタクトのエッチング後の断面図である。

【符号の説明】

1…エッチング装置、2…エッチングチャンバ、10…エッチング終点判定検出装置、11…光検出器11、15…オフセット(加算回路)15、16…ゲイン(乗算回路)、17…AD変換器、18…デジタルフィルタ回路、19…微係数演算回路、20…デジタルフィルタ回路、21…RAM、22…判定回路、23…DA変換器、30…CPU、

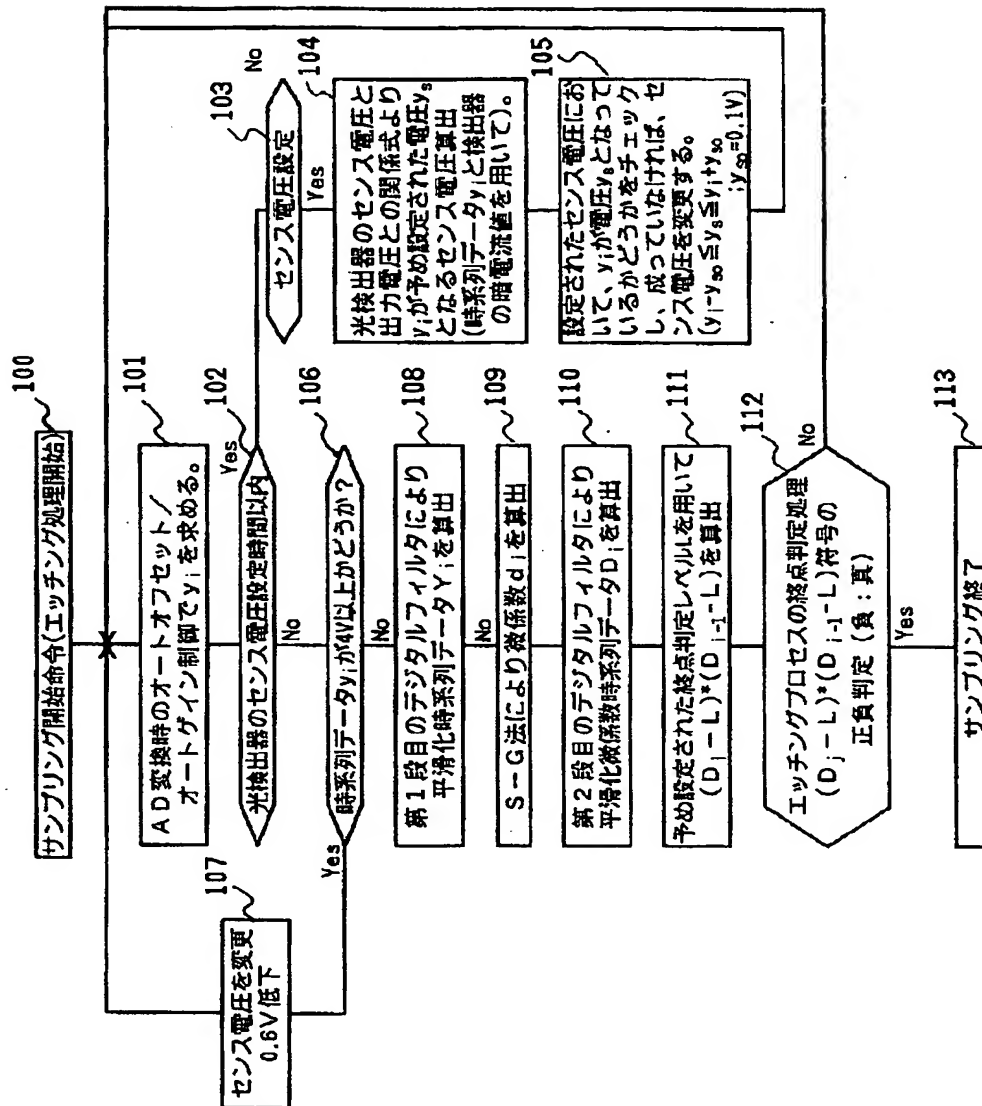
【図1】

図 1



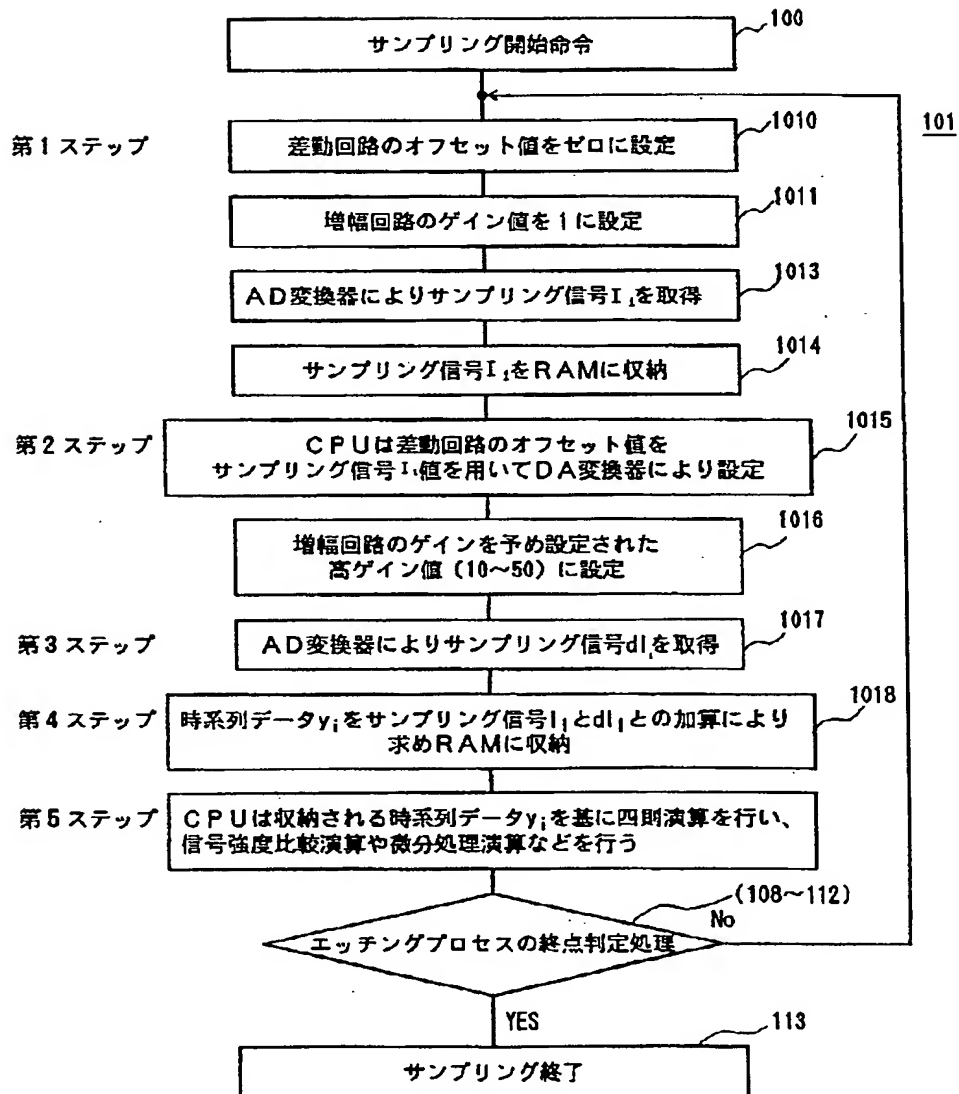
【 図 2 】

図 2

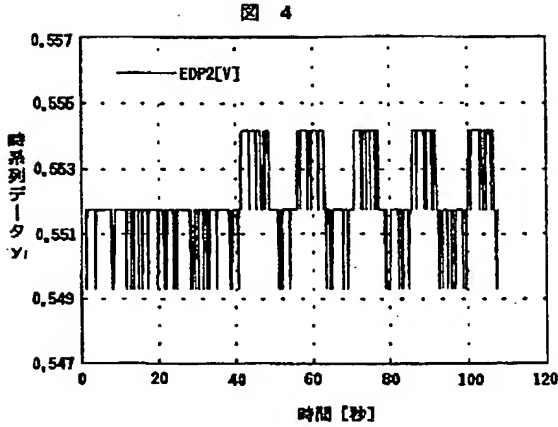


【図 3】

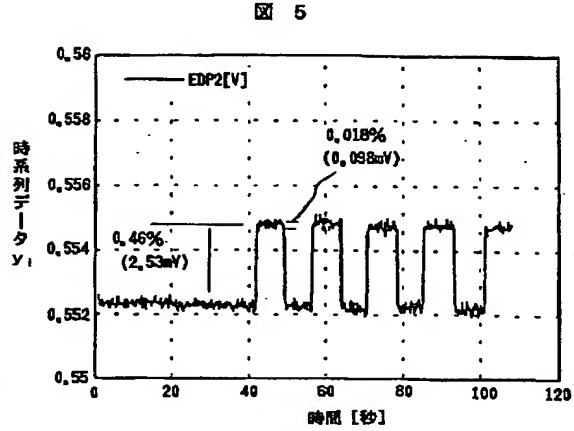
図 3



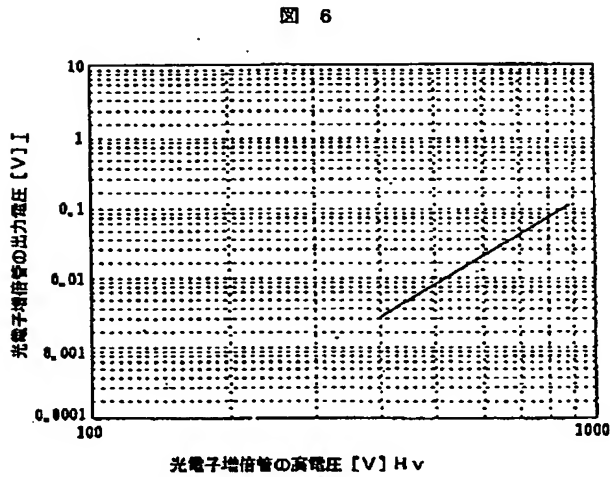
【図4】



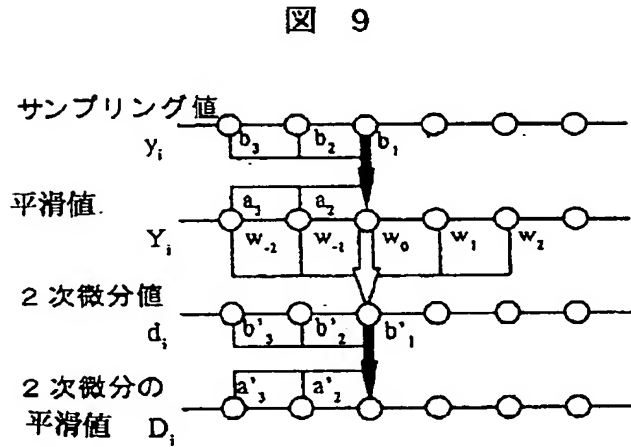
【図5】



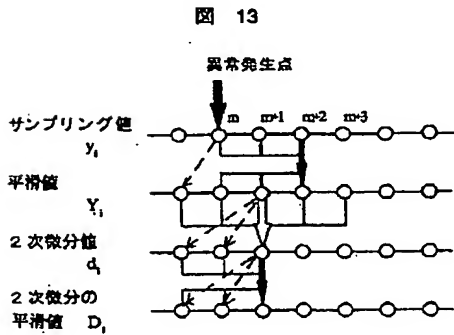
【図6】



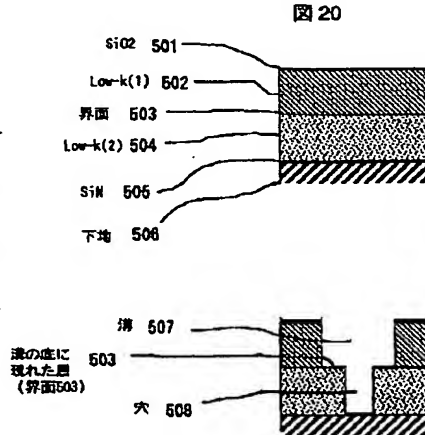
【図9】



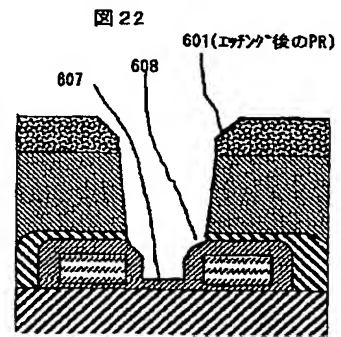
【図13】



【図20】

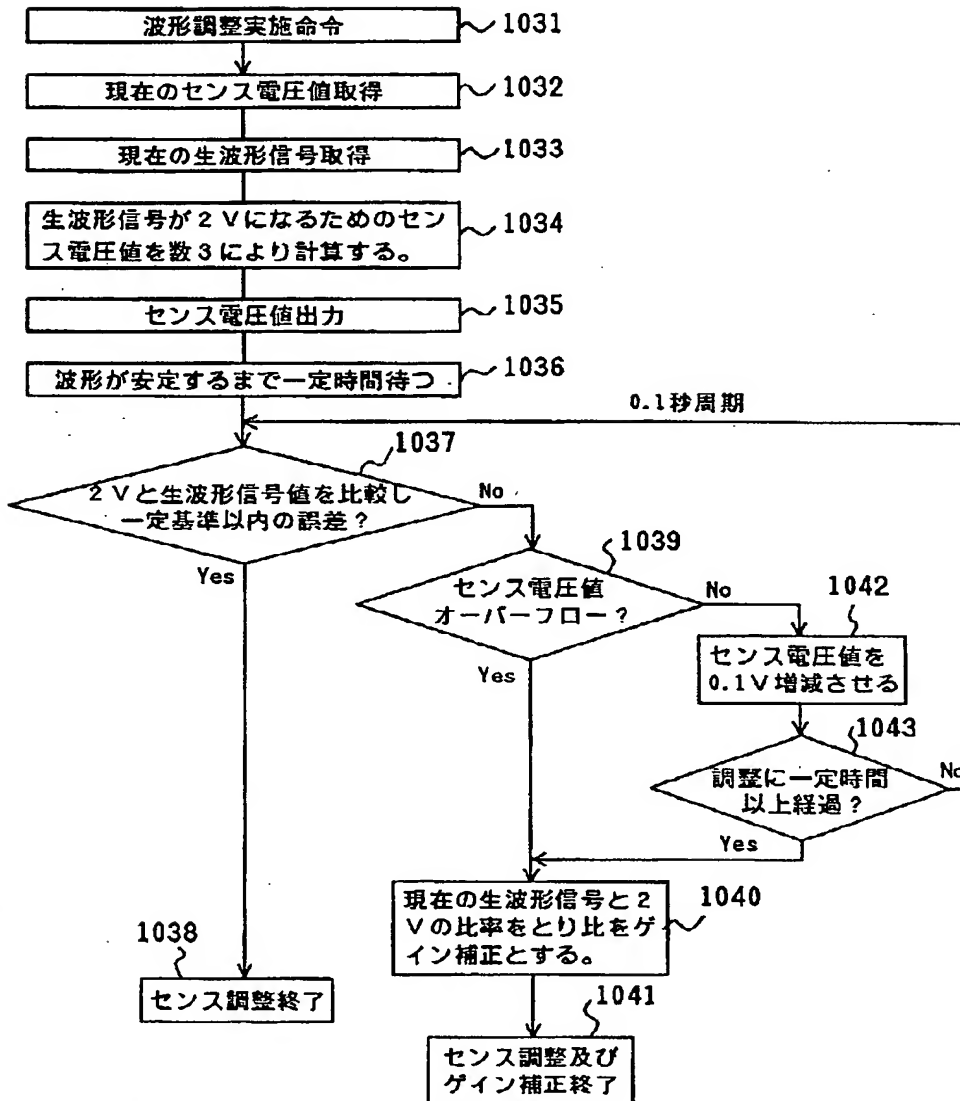


【図22】



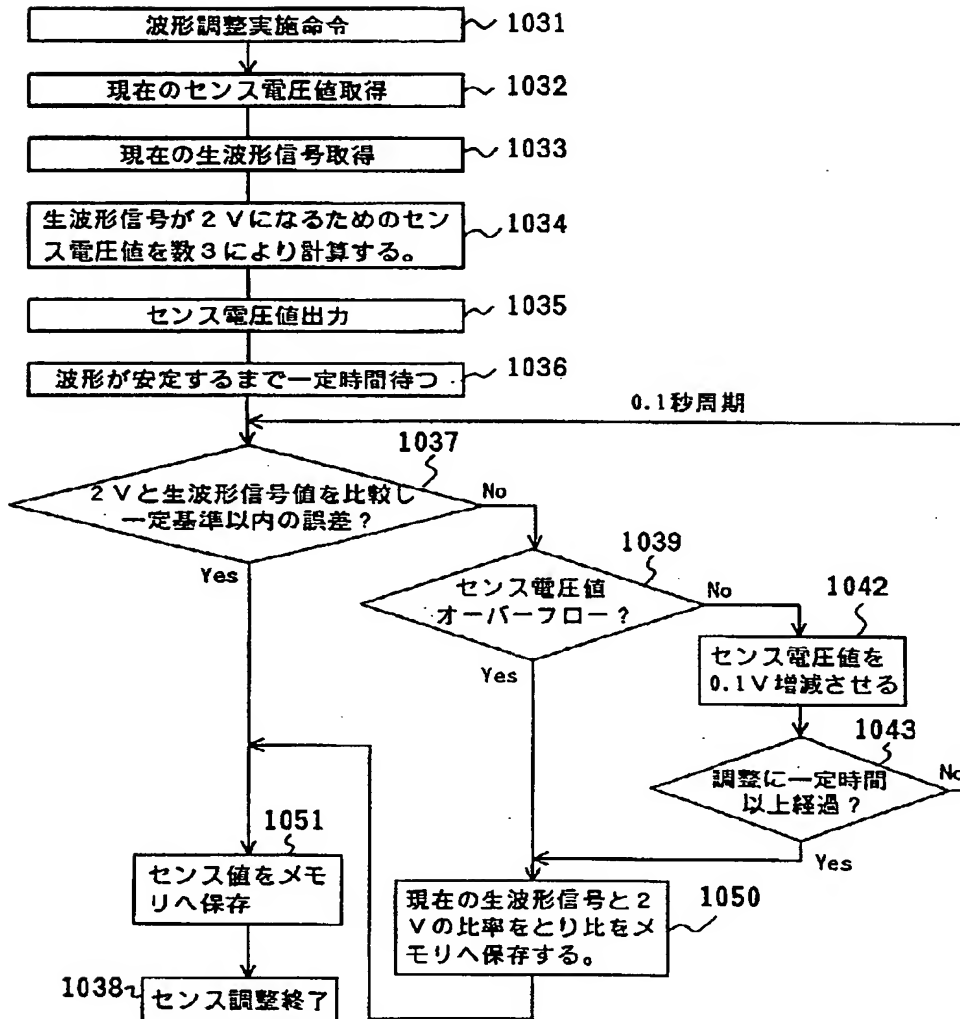
【図 7】

図 7



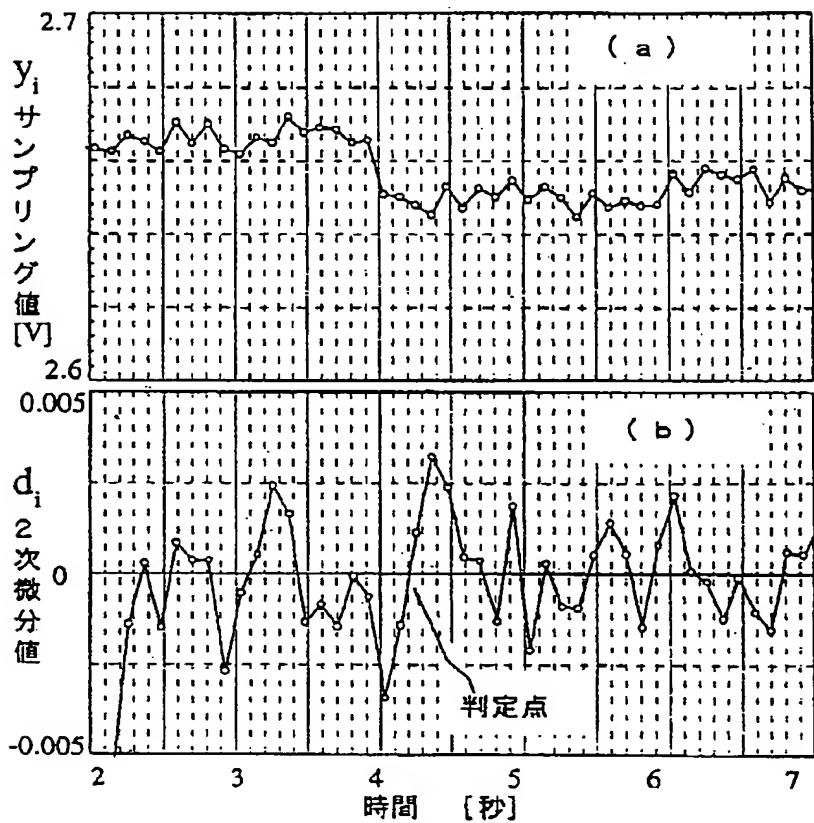
【図8】

図 8



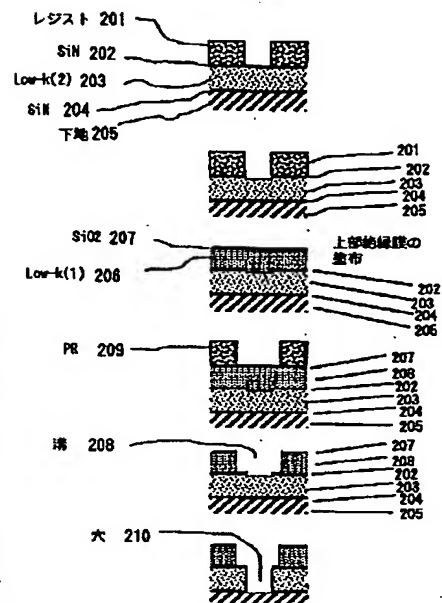
【図10】

図 10



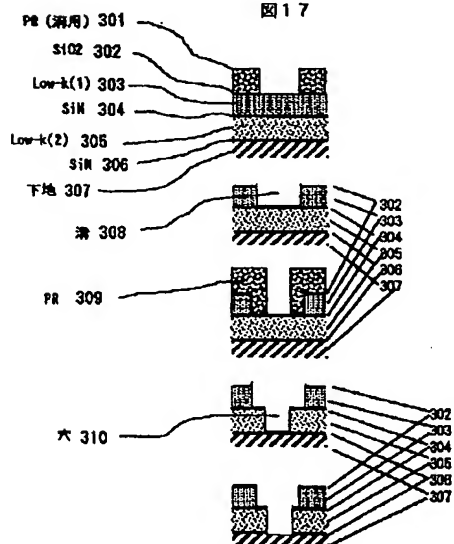
【図16】

図16



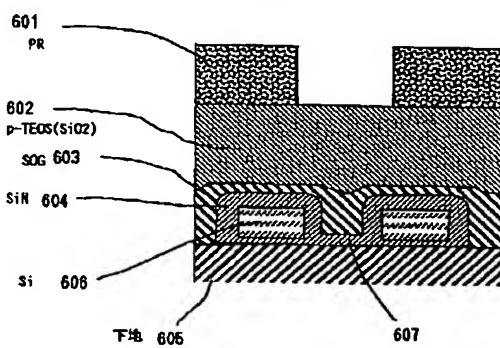
【図17】

図 17



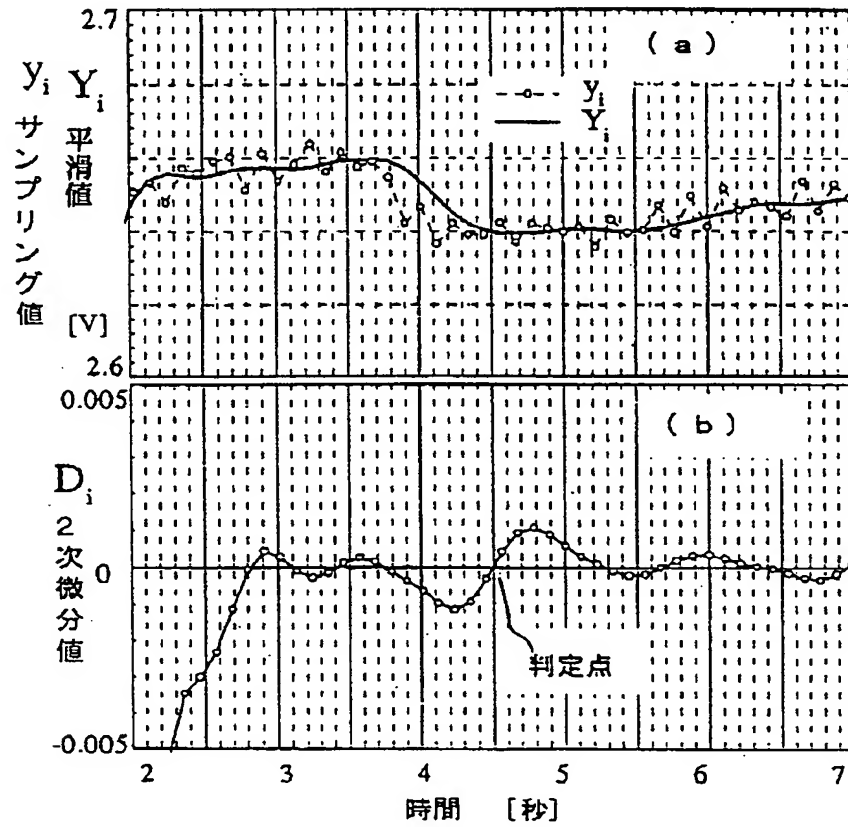
【図21】

図 21



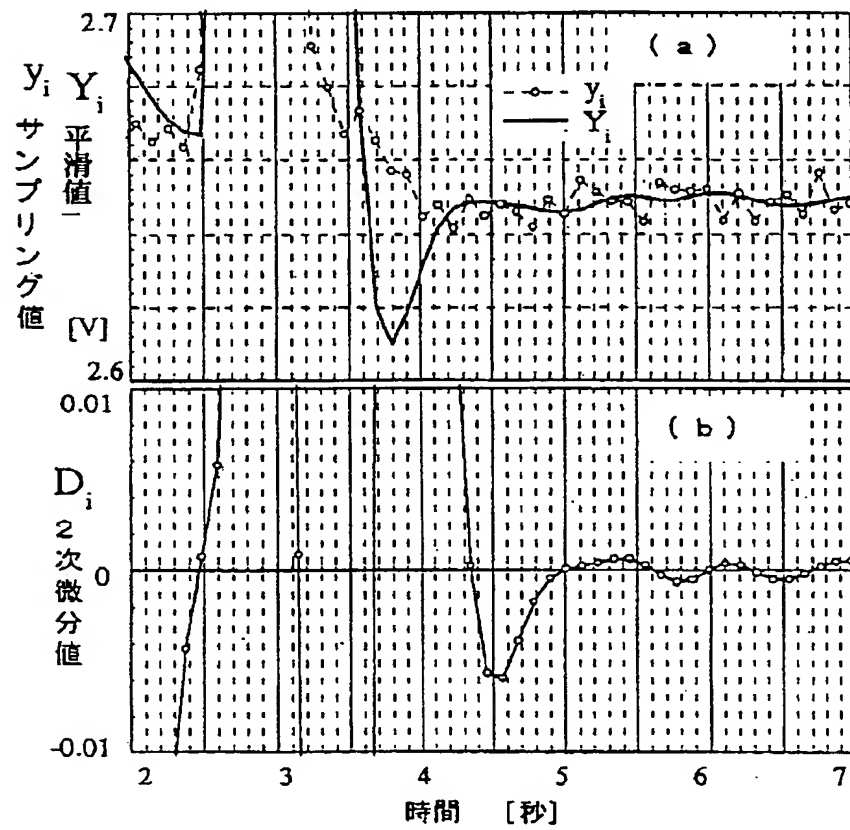
【図11】

図 11



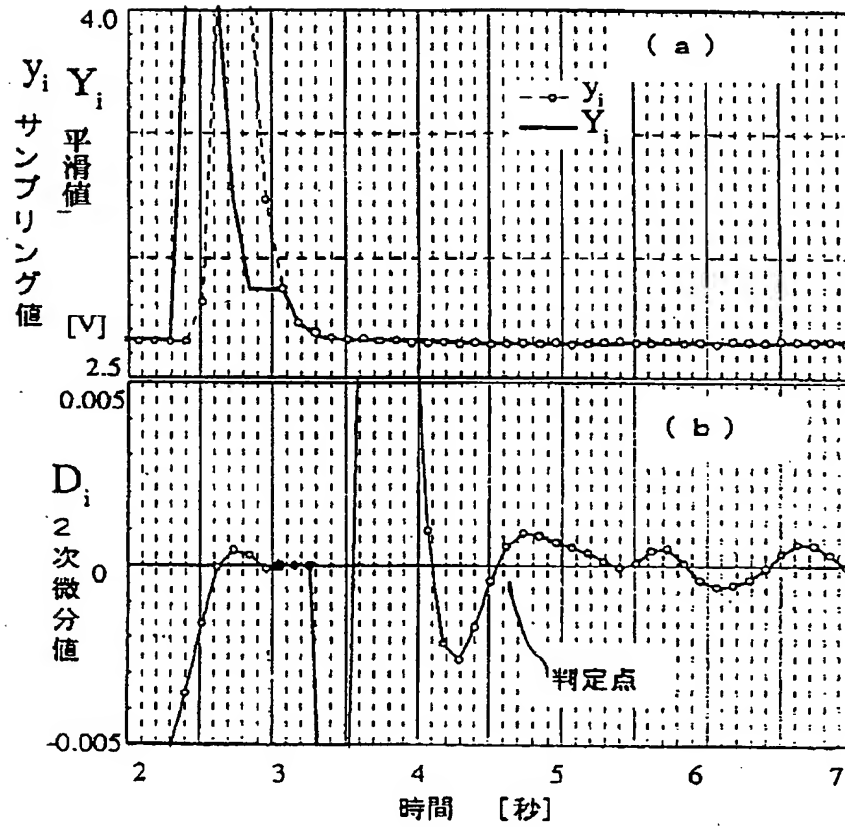
【図12】

図 12

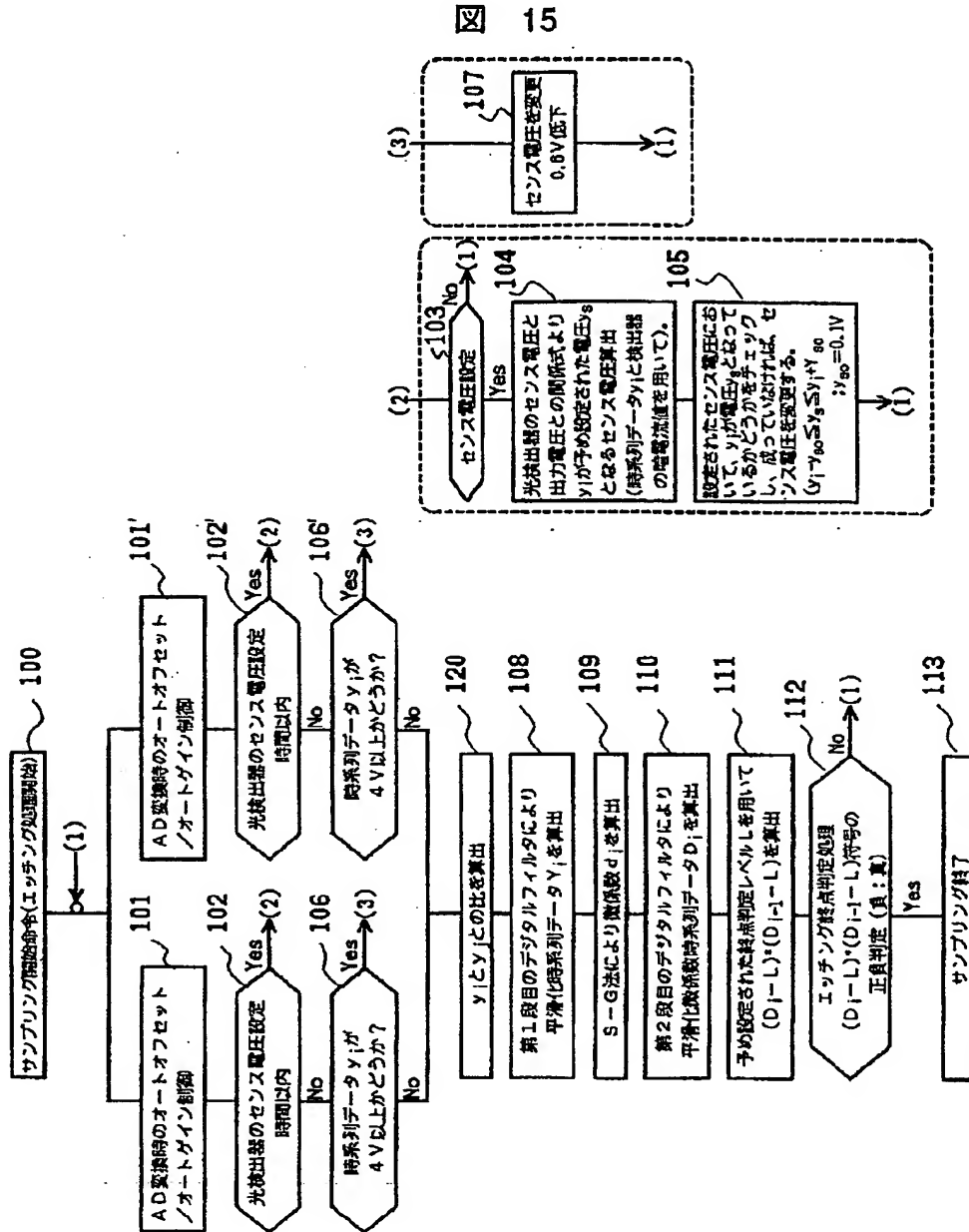


【図14】

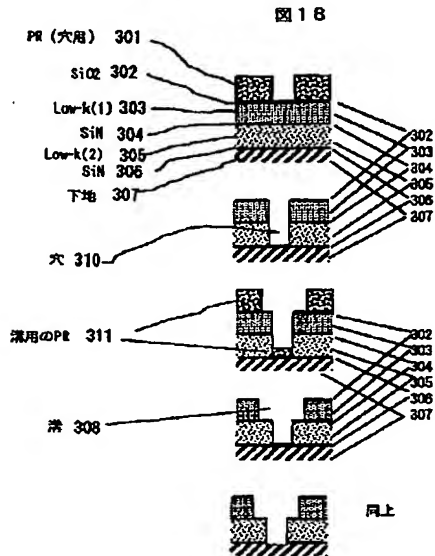
図 14



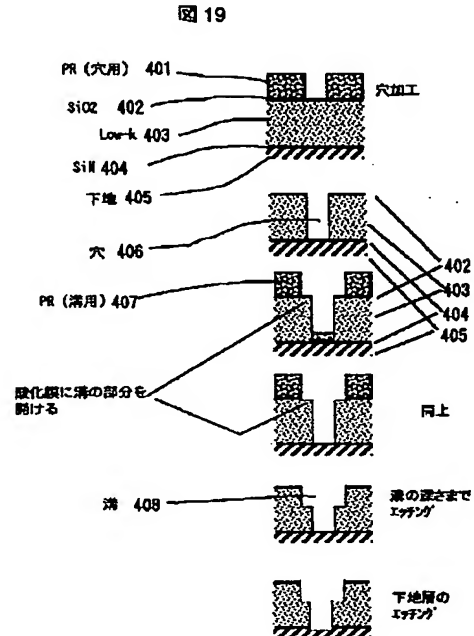
【図15】



【図18】



【図19】



フロントページの続き

(72)発明者 吉岡 健
山口県下松市大字東豊井794番地 株式会
社日立製作所笠戸工場内
(72)発明者 幾原 祥二
山口県下松市大字東豊井794番地 日立テ
クノエンジニアリング株式会社笠戸事業所
内
(72)発明者 西畑 廣治
山口県下松市大字東豊井794番地 株式会
社日立製作所笠戸工場内

(72)発明者 高橋 主人
山口県下松市大字東豊井794番地 株式会
社日立製作所笠戸工場内
(72)発明者 加治 哲徳
山口県下松市大字東豊井794番地 株式会
社日立製作所笠戸工場内
(72)発明者 中元 茂
山口県下松市大字東豊井794番地 株式会
社日立製作所笠戸工場内
Fターム(参考) 4K057 DA14 DB17 DB20 DD01 DJ02
DJ10 DN01
5F004 AA00 CB02 CB15 CB16 CB17
DB00 DB03 DB06 DB07 EB01